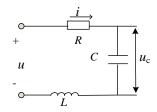
第一类分析与计算题:

1-1、根据机理建立系统模型并进行分析、设计(46分)

如图,RLC 电路(为计算方便,取 $R=1.5\Omega$,C=1F,L=0.5H),u 是输入电源电压, u_c 是 C 两端电压,i 是流经 L 的电流。以u 为输入, u_c 为输出。完成以下工作:

- (1)建立状态变量表达的状态空间模型。(5分)
- (2)画出模拟结构图。(3分)
- (3)写出系统的传递函数。(3分)
- (4)引入变换阵,将建立的状态空间模型转化成能最简耦合形。(5分)
- (5)设输入为单位阶跃信号,求系统的状态响应与输出响应。(7分)
- (6)求平衡点,并利用 Lyapunov 第二法判定其稳定性。(7分)
- (7) 判定系统的能控性,若能控,利用状态反馈,将系统的极点配置到-2和-3。(8分)
- (8) 判定系统的能观性,若能观,设计全维观测器,观测器的极点为-6和-8。(8分)



解: (1)根据 VAR 和 KVL 可以建立模型:

$$C\frac{\mathrm{d}u_{\mathrm{C}}}{\mathrm{d}t} = i(\mathrm{VAR}) (1 \ \%)$$
$$L\frac{\mathrm{d}i}{\mathrm{d}t} + Ri + u_{\mathrm{C}} = u(\mathrm{KVL}) (1 \ \%)$$

选择 $x_1 = u_C, x_2 = i$

$$\begin{pmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1/C \\ -1/L & -R/L \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ 1/L \end{pmatrix} u$$

$$y = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix}$$

$$(2 \%)$$

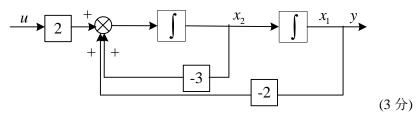
代入 $R=1.5\Omega$, C=1F, L=0.5H, 得

$$\begin{pmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \end{pmatrix} u$$

$$y = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix}$$

$$(1 \%)$$

(2) 画出模拟结构图为



(3)第一种方法,根据(1)中建立的微分方程,可得

$$\ddot{u}_{\mathrm{C}} + \frac{R}{L}\dot{u}_{\mathrm{C}} + \frac{1}{LC}u_{\mathrm{C}} = \frac{1}{LC}u$$

拉氏变换,并代入 $R=1\Omega$,C=1F,L=1H,得到

$$G(s) = \frac{u_C(s)}{u(s)} = \frac{1/LC}{s^2 + (R/L)s + 1/LC} = \frac{2}{s^2 + 3s + 2} (3 \%)$$

第二种方法:由(1)中建立的状态空间模型,得

$$G(s) = c(s\mathbf{I} - \mathbf{A})^{-1}\mathbf{b} = \frac{2}{s^2 + 3s + 2} (3 \ \%)$$

(4)定出系统特征值和特征向量。系统的特征值为

$$\lambda_1 = -1$$
 $\lambda_2 = -2(1 \text{ } \%)$

可定出一组特征向量为

$$\upsilon_1 = \begin{pmatrix} 1 \\ -1 \end{pmatrix}, \quad \upsilon_2 = \begin{pmatrix} -1 \\ 2 \end{pmatrix} (1 \ \%)$$

构造变换阵并求逆

$$\boldsymbol{P} = \begin{pmatrix} \upsilon_1 & \upsilon_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 2 \end{pmatrix} \quad \boldsymbol{P}^{-1} = \begin{pmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 1 \end{pmatrix} (1 \ \%)$$

计算变换后系数矩阵

$$\overline{A} = P^{-1}AP = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{pmatrix}, \overline{b} = P^{-1}b = \begin{pmatrix} 2 \\ 2 \end{pmatrix}, \overline{c} = cP = \begin{pmatrix} 1 & -1 \end{pmatrix} (2 \%)$$

最简耦合形

$$\begin{pmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 2 \\ 2 \end{pmatrix} u$$
$$y = \begin{pmatrix} 1 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix}$$

(5) 先求 **Φ**(t)

$$\boldsymbol{\Phi}(t) = e^{At} = \boldsymbol{P} \begin{pmatrix} e^{-t} & 0 \\ 0 & e^{-2t} \end{pmatrix} \boldsymbol{P}^{-1} = \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} (3 \ \%)$$

设初始条件为零,初始时刻 $t_0=0$,输入为单位阶跃信号时,则系统的状态响应为

$$\mathbf{x}(t) = \mathbf{\Phi}(t)\mathbf{x}(0) + \int_{0}^{t} \mathbf{\Phi}(t)\mathbf{b}u(\tau)d\tau$$

$$\mathbf{x}(t) = \begin{pmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ -2e^{-t} + 2e^{-2t} & -e^{-t} + 2e^{-2t} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_{1}(0) \\ x_{2}(0) \end{pmatrix} + \int_{0}^{t} \begin{pmatrix} 2e^{-(t-\tau)} - 2e^{-2(t-\tau)} \\ -2e^{-(t-\tau)} + 4e^{-2(t-\tau)} \end{pmatrix} d\tau$$

$$= \begin{pmatrix} (2e^{-t} - e^{-2t})x_{1}(0) + (e^{-t} - e^{-2t})x_{2}(0) \\ (-2e^{-t} + 2e^{-2t})x_{1}(0) + (-e^{-t} + 2e^{-2t})x_{2}(0) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1 - 2e^{-t} + e^{-2t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} \end{pmatrix}$$

$$(2 \frac{t}{2})$$

初始条件为零,即x(0)=0,则系统的状态响应仅取决于控制作用的激励部分,即

$$\mathbf{x}(t) = \begin{pmatrix} \mathbf{x}_1(t) \\ \mathbf{x}_2(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 - 2e^{-t} + e^{-2t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} \end{pmatrix} (2 \%)$$

系统的输出响应为 $y(t) = cx(t) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 - 2e^{-t} + e^{-2t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} \end{pmatrix} = 1 - 2e^{-t} + e^{-2t} (2 分)$

(6)齐次方程为: $\dot{x}_1=x_2$, $\dot{x}_2=-2x_1-3x_2$ 。易知,原点 $x_e=0$ 是系统唯一的平衡状态(1分),选取标准二次型函数为李亚普诺夫函数,即

$$V(x) = 2x_1^2 + x_2^2 > 0 (1 \%)$$

则有

$$\dot{V}(x) = 4x_1\dot{x}_1 + 2x_2\dot{x}_2 = -6x_2^2 (1 \%)$$

当 x_1 =0, x_2 =0, $\dot{V}(x)$ =0;当 $x_1 \neq 0$, x_2 =0, $\dot{V}(x)$ =0,因此 $\dot{V}(x)$ 为半负定,同时 $\dot{V}(x)$ 在状轨线上不总为 0(2

分)。根据 Lyapunov 判据,可知该系统在李亚普诺夫意义下是稳定的(1分)。又因为 $x_1 \neq 0$, $x_2=0$, $\dot{V}(x)$ 恒

为零,且 $\|x\|\to\infty$ 时,有 $V(x)\to\infty$,故系统在原点大范围渐进稳定。(1分)

(7)①用约旦标准形来判别能控性

$$\bar{A} = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{pmatrix}, \ \bar{b} = \begin{pmatrix} 2 \\ 2 \end{pmatrix}$$

所以系统能控。(2分)

②用判别矩阵来判别能控性

$$\boldsymbol{b} = \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \end{pmatrix}, \quad \boldsymbol{A}\boldsymbol{b} = \begin{pmatrix} 2 \\ -6 \end{pmatrix}, \quad \boldsymbol{M} = \begin{pmatrix} 0 & 2 \\ 2 & -6 \end{pmatrix}, \quad \text{rank}(\boldsymbol{M}) = 2$$

所以系统能控。(2分)

系统能控,所以可以通过状态反馈任意配置极点。加入状态反馈阵 $\mathbf{K} = \begin{bmatrix} k_0 & k_1 \end{bmatrix}$,闭环系统特征多项式为

$$f(\lambda) = \det \left[\lambda \mathbf{I} - (\mathbf{A} + \mathbf{b}\mathbf{K}) \right] = \lambda^2 + (3 - 2k_1)\lambda + 2 - 2k_0(2 \%)$$

根据给定的极点值,得到期望特征多项式

$$f^*(\lambda) = (\lambda + 2)(\lambda + 3) = \lambda^2 + 5\lambda + 6(2 \%)$$

比较 $f(\lambda)$ 与 $f^*(\lambda)$ 各项对应系数,可解得 k_0 =-2, k_1 =-1。(2分)

(8) ①用约旦标准形来判别能观性

$$\bar{A} = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{pmatrix}$$
, $\bar{c} = \begin{pmatrix} 1 & -1 \end{pmatrix}$, 对应输出矩阵没有全零列,所以系统能观。(2 分)

②用判别矩阵来判别能观性。

$$c = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix}$$
, $cA = \begin{pmatrix} 0 & 1 \end{pmatrix}$, $N = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}$, rank $(N) = 2$ 所以系统能观。 $(2 分)$

系统能控, 所以可以构造观测器。

引入反馈阵 $G = \begin{pmatrix} g_1 \\ g_2 \end{pmatrix}$,得到观测器特征多项式

$$f(\lambda) = \det[\lambda \mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{G}\mathbf{c})] = \lambda^2 + (g_1 + 3)\lambda + 2 + 3g_1 + g_2(2 \ \%)$$

根据期望极点得到期望特征式

$$f^*(\lambda) = (\lambda + 6)(\lambda + 8) = \lambda^2 + 14\lambda + 48(1 \%)$$

比较 $f(\lambda)$ 与 $f^*(\lambda)$ 得 g_1 =11, g_2 =13。(2 分)

观测器方程为

$$\dot{\hat{x}} = (A - Gc)\hat{x} + bu + Gy$$

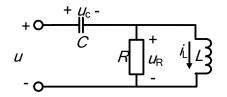
$$= \begin{pmatrix} -11 & 1 \\ -15 & -3 \end{pmatrix} \hat{x} + \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \end{pmatrix} u + \begin{pmatrix} 11 \\ 13 \end{pmatrix} y \stackrel{\text{(1 }}{\cancel{1}\cancel{1}})$$

1-2、根据机理建立系统模型并进行分析、设计(46分)

如下图所示的 RLC 网络(为计算方便,取 $R=1/3\Omega$,C=1F,L=0.5H)。选 $x_1=u_C$ 和 $x_2=i_L$ 为两个状态变量,分别选 u 和 u_R 为输入和输出变量。完成以下工作:

- (1)建立状态变量表达的状态空间模型。(5分)
- (2)画出模拟结构图。(3分)
- (3)写出系统的传递函数。(3分)
- (4)引入变换阵,将建立的状态空间模型转化成能最简耦合形。(5分)
- (5)设输入为单位阶跃信号,求系统的状态响应与输出响应。(7分)

- (6)求平衡点,并利用 Lyapunov 第二法判定其稳定性。(7分)
- (7) 判定系统的能控性,若能控,利用状态反馈,将系统的极点配置到-2和-3。(8分)
- (8) 判定系统的能观性,若能观,设计全维观测器,观测器的极点为-6和-8。(8分)



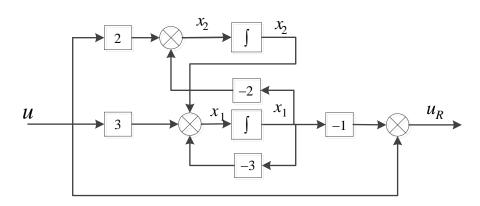
解:解:(1)

$$\begin{array}{l} C\dot{x}_1 = \left(u - x_1\right)/R + x_2 \\ L\dot{x}_2 = u - x_1 \\ u_R = u - x_1 \end{array} \hspace{0.5cm} \text{,} \hspace{0.5cm} \mathbb{E} \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{pmatrix} -1/RC & 1/C \\ -1/L & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/L \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} -1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} + u \text{ and } u_R = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1/L \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 1/L \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/L \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/L \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/L \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/L \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC \end{pmatrix} u \text{,} \hspace{0.5cm} u_R = \begin{pmatrix} 1/RC \\ 1/RC$$

代入数据可得

$$\begin{pmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -3 & 1 \\ -2 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 3 \\ 2 \end{pmatrix} u$$
$$u_R = \begin{pmatrix} -1 & 0 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} + u$$

(2)



(3)
$$G(s) = c(sI - A)^{-1}b = \frac{-3s - 2}{s^2 + 3s + 2}$$

(4) 定出系统特征值和特征向量。系统的特征值为

$$\lambda_1 = -2$$
 $\lambda_2 = -1$

可定出一组特征向量为

$$\mathbf{P} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix} , \quad \mathbf{P}^{-1} = \begin{bmatrix} 2 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\mathbf{\bar{A}} = \mathbf{P}^{-1} \mathbf{A} \mathbf{P} = \begin{pmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{\bar{b}} = \mathbf{P}^{-1} \mathbf{b} = \begin{pmatrix} 4 \\ -1 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{\bar{c}} = \mathbf{c} \mathbf{P} = \begin{pmatrix} -1 & -1 \end{pmatrix}$$

最简耦合形为

$$\begin{pmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -2 & 0 \\ 0 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 4 \\ -1 \end{pmatrix} u$$
$$y = \begin{pmatrix} -1 & -1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x_1 \\ x_2 \end{pmatrix}$$

(5)

$$\mathbf{x}(t) = e^{\mathbf{A}t}\mathbf{x}(0) + e^{\mathbf{A}t} \int_{0}^{t} e^{-\mathbf{A}\tau} \mathbf{b} \mathbf{u} d\tau
= \mathbf{P} \begin{bmatrix} e^{-2t} & 0 \\ 0 & e^{-t} \end{bmatrix} \mathbf{P}^{-1}\mathbf{x}(0) + \mathbf{P} \begin{bmatrix} e^{-2t} & 0 \\ 0 & e^{-t} \end{bmatrix} \int_{0}^{t} \begin{bmatrix} e^{2\tau} & 0 \\ 0 & e^{\tau} \end{bmatrix} \mathbf{P}^{-1} \begin{bmatrix} 3 \\ 2 \end{bmatrix} d\tau
= \begin{bmatrix} 2e^{-2t} - e^{-t} & -e^{-2t} + e^{-t} \\ 2e^{-2t} - 2e^{-t} & -e^{-2t} + 2e^{-t} \end{bmatrix} \mathbf{x}(0) + \mathbf{P} \begin{bmatrix} e^{-2t} & 0 \\ 0 & e^{-t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2e^{2t} - 2 \\ 1 - e^{t} \end{bmatrix}
= \begin{bmatrix} 2e^{-2t} - e^{-t} & -e^{-2t} + e^{-t} \\ 2e^{-2t} - 2e^{-t} & -e^{-2t} + 2e^{-t} \end{bmatrix} \mathbf{x}(0) + \begin{bmatrix} 1 - 2e^{-2t} + e^{-t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} \end{bmatrix}$$

初始条件为零,即x(0)=0,则系统的状态响应仅取决于控制作用的激励部分,即

$$y(t) = cx(t) = (1 \quad 0) \begin{pmatrix} 1 - 2e^{-2t} + e^{-t} \\ 2e^{-t} - 2e^{-2t} \end{pmatrix} = 1 - 2e^{-2t} + e^{-t}$$

(6) 其次方程为

$$\dot{x}_1 = -3x_1 + x_2$$

$$\dot{x}_2 = -2x_1$$

显然远点为系统的唯一平衡点。选李雅普诺夫函数:

$$V(x) = 2x_1^2 + x_2^2 > 0$$

则有 $\dot{V}(x)=4x_1\dot{x}_1+2x_2\dot{x}_2=-12x_1^2\leq 0$ 且不恒等于零,故平衡状态是渐近稳定的。又 $\|x\|\to\infty$ 时, $V(x)\to\infty$,故系统是大范围渐近稳定的。

(7) 因为
$$\boldsymbol{b} = \begin{bmatrix} 3 \\ 2 \end{bmatrix}$$
, $\boldsymbol{A}\boldsymbol{b} = \begin{bmatrix} -7 \\ -6 \end{bmatrix}$, $\boldsymbol{M} = \begin{bmatrix} 3 & -7 \\ 2 & -6 \end{bmatrix}$, rank $(\boldsymbol{M}) = 2$, 故系统可控。

$$\boldsymbol{M}^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{3}{2} & -\frac{7}{4} \\ \frac{1}{2} & -\frac{3}{4} \end{bmatrix}, \quad \text{取其第二行}, \quad \boldsymbol{M}_{2}^{\mathrm{T}} = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & -\frac{3}{4} \end{bmatrix}, \quad \text{所以} \boldsymbol{P} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{M}_{2}^{\mathrm{T}} \\ \boldsymbol{M}_{2}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{A} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & -\frac{3}{4} \\ 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix},$$

A 的特征式为 $det(sI - A) = s^2 + 3s + 2$

期望特征多项式为 $(s+2)(s+3)=s^2+5s+6$

求
$$\vec{k}$$
, $\vec{k} = \begin{bmatrix} 4 & 2 \end{bmatrix}$, 则 $k = \vec{k}P = \begin{bmatrix} 4 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & -\frac{3}{4} \\ 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2 & -3 \end{bmatrix}$

(8)
$$c = \begin{bmatrix} -1 & 0 \end{bmatrix}$$
, $cA = \begin{bmatrix} 3 & -1 \end{bmatrix}$, $N = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 3 & -1 \end{bmatrix}$, $rank(N) = 2$, 故系统能观。

引入反馈阵 $G = \begin{pmatrix} g_1 \\ g_2 \end{pmatrix}$,得到观测器特征多项式

$$\left| \lambda \mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{G}\mathbf{c}) \right| = \begin{vmatrix} \lambda + 3 - g_1 & -1 \\ 2 - g_2 & \lambda \end{vmatrix} = \lambda^2 + (3 - g_1)\lambda + 2 - g_2 = 0$$

要求观测器特征方程为

$$\lambda^2 + 14\lambda + 48 = 0$$

所以,
$$g_1 = -11$$
, $g_2 = -46$

因此观测器方程为

$$\dot{\hat{x}} = (A - Gc)\hat{x} + bu + Gy$$

$$= \begin{pmatrix} -11 & 1 \\ -48 & 0 \end{pmatrix} \hat{x} + \begin{pmatrix} 3 \\ 2 \end{pmatrix} u + \begin{pmatrix} -11 \\ -46 \end{pmatrix} y$$

第二类分析与计算题:

2-1、系统的结构特性分析与可综合性分析(18分)

已知线性定常系统:
$$\dot{\boldsymbol{x}} = \begin{pmatrix} -1 & 1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & -2 \end{pmatrix} \boldsymbol{x} + \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \\ 1 \end{pmatrix} \boldsymbol{u}, \quad \boldsymbol{y} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 1 \end{pmatrix} \boldsymbol{x}$$

- (1) 分析判别其能控性和能观性。(4分)
- (2) 若系统不能控按能控性分解; 若系统不能观, 按能观性分解。并在表达式中画线标注。(5分)
- (3) 写出该系统的对偶系统,该对偶系统的能控性与能观性如何?(3分)
- (4) 分析该系统能否采用状态反馈实现系统镇定。(3分)
- (5) 分析该系统是否可以设计观测器。(3分)
- 解: (1) 可以采用两种方法判定稳定性

第一种方法据 Jordan 形判据直接判定:显然 A 矩阵是 Jordan 块形式,系统有两个特征值-1 和-2,根据 Jordan 标准型系统的能控性和能观性判别准则:

i.由于与-1 特征值对应的 Jordan 块最后一行相对应,B 矩阵中的行不为 0,所以给定的线性系统是能控的。(2 分)

ii.而由于与-2 特征值对应的 Jordan 块第一列相对应,C 矩阵中的列为 0,所以给定的线性系统是不能观的。(2 分)

所以该系统能控不能观。

第二种方法据矩阵秩判据:

$$\operatorname{rank}(\boldsymbol{\mathcal{Q}}_{c}) = \operatorname{rank}\left(\boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{A}\boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{A}^{2}\boldsymbol{B}\right) = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} 0 & 2 & -4 \\ 2 & -2 & 2 \\ 1 & 2 & -4 \end{pmatrix} = 3, \operatorname{rank}(\boldsymbol{\mathcal{Q}}_{o}) = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} \boldsymbol{C} \\ \boldsymbol{C}\boldsymbol{A} \\ \boldsymbol{C}\boldsymbol{A}^{2} \end{pmatrix} = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 0 & -1 & -2 \\ 0 & 1 & 4 \end{pmatrix} = 2$$
所以该

系统能控不能观。(4分)

(2)按能观性进行分解

引入变换 $x = R\bar{x}$,构造变换阵:

$$\mathbf{R}^{-1} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 1 \\ 0 & -1 & -2 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix}, \mathbf{R} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 2 & 1 & 0 \\ -1 & -1 & 0 \end{pmatrix} (2 \, \%)$$

由此,得

$$\bar{A} = R^{-1}AR = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -2 & -3 & 0 \\ \hline 2 & 1 & -1 \end{pmatrix}, \bar{B} = R^{-1}B = \begin{pmatrix} 3 \\ -4 \\ 0 \end{pmatrix}, \bar{C} = CR = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \end{pmatrix} (3 \%)$$

给定系统分解为二维能观子系统和一维不能观子系统,在表达式中划线。(1分)

- (3)该系统的对偶系统为 $\mathbf{A}_d = \mathbf{A}^T$, $\mathbf{B}_d = \mathbf{C}^T$, $\mathbf{C}_d = \mathbf{B}^T$ (2分)。由对偶原理,知对偶系统是不能控能观的。(1分)
- (4) 该系统是完全能控的,因此能采用状态反馈来实现闭环系统极点的任意配置,所以一定能采用状态反馈实现系统镇定。(3分)
- (5)由于该系统不可观的部分是渐近稳定的,所以该系统的观测器是存在的。(3分)
- 2-2、系统的结构特性分析与可综合性分析(18分)

已知线性定常系统:
$$\dot{\boldsymbol{x}} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & -1 \\ 1 & 0 & -3 \\ 0 & 1 & -3 \end{pmatrix} \boldsymbol{x} + \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix} \boldsymbol{u}, \quad \boldsymbol{y} = \begin{pmatrix} 0 & 1 & -1 \end{pmatrix} \boldsymbol{x}$$

- (1) 判别其能控性和能观性。(4分)
- (2) 若系统不能控按能控性分解: 若系统不能观, 按能观性分解。并在表达式中画线标注。(5分)
- (3) 写出该系统的对偶系统,该对偶系统的能控性与能观性如何?(3分)
- (4) 分析该系统能否采用状态反馈实现系统镇定。(3分)
- (5) 分析该系统是否可以设计观测器。(3分)
- 解: (1)据矩阵秩判据:

$$\operatorname{rank}(\boldsymbol{Q}_{c}) = \operatorname{rank}(\boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{A}\boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{A}^{2}\boldsymbol{B}) = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} 1 & 0 & -1 \\ 1 & 1 & -3 \\ 0 & 1 & -2 \end{pmatrix} = 2, \operatorname{rank}(\boldsymbol{Q}_{o}) = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} \boldsymbol{C} \\ \boldsymbol{C}\boldsymbol{A} \\ \boldsymbol{C}\boldsymbol{A}^{2} \end{pmatrix} = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} 0 & 1 & -1 \\ 1 & -1 & 0 \\ -1 & 0 & -2 \end{pmatrix} = 3$$

所以该系统不能控能观。(4分)

(2)系统按能控性分解

引入变换 $x = R\hat{x}$,构造变换阵:

$$\mathbf{R} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{R}^{-1} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -1 & 1 & 0 \\ 1 & -1 & 1 \end{pmatrix} (2 \%)$$

由此,得

$$\hat{A} = \mathbf{R}^{-1} A \mathbf{R} = \begin{pmatrix} 0 & -1 & | & -1 \\ 1 & -2 & | & -2 \\ \hline 0 & 0 & | & -1 \end{pmatrix}, \quad \hat{\mathbf{B}} = \mathbf{R}^{-1} \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ \overline{0} \end{pmatrix}, \quad \hat{\mathbf{C}} = \mathbf{C} \mathbf{R} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & -1 \end{pmatrix} (2 \ \%)$$

给定系统分解为二维能控子系统和一维不能控子系统,在表达式中划线。(1分)

(3)该系统的对偶系统为 $\mathbf{A}_d = \mathbf{A}^T$, $\mathbf{B}_d = \mathbf{C}^T$, $\mathbf{C}_d = \mathbf{B}^T$ (2分)。由对偶原理,知对偶系统是能控不能观的。(1分)

(4) 该系统是不完全能控的,但由于该系统的特征值均是-1,故不能控的部分是渐近稳定的。

因此能采用状态反馈实现系统镇定。(3分)

- (5)由于该系统是可观的,所以其观测器一定存在。(3分)
- 2-3、系统的结构特性分析与可综合性分析(18分)

已知线性定常系统:
$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{pmatrix} -2 & 1 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 3 \end{pmatrix} \mathbf{x} + \begin{pmatrix} 1 \\ 2 \\ 4 \end{pmatrix} \mathbf{u}, \quad \mathbf{y} = \begin{pmatrix} 0 & 2 & 1 \end{pmatrix} \mathbf{x}$$

- (1) 判别其能控性和能观性。(4分)
- (2) 若系统不能控按能控性分解; 若系统不能观, 按能观性分解。并在表达式中画线标注。(5分)
- (3) 写出该系统的对偶系统,该对偶系统的能控性与能观性如何?(3分)
- (4) 分析该系统能否采用状态反馈实现系统镇定。(3分)
- (5) 分析该系统是否可以设计观测器。(3分)

解(1)判别方法 1:显然 A 矩阵是 Jordan 块形式,系统有两个特征值-2 和 3,根据 Jordan 标准型系统的能 控性和能观性判别准则:

i.由于与-2 特征值对应的 Jordan 块最后一行相对应,B 矩阵中的行不为 0,所以给定的线性系统是能控的。(2 分)

ii.而由于与-2 特征值对应的 Jordan 块第一列相对应,C 矩阵中的列为 0,所以给定的线性系统是不能观的。(2 %)

判别方法 2: 利用能控和能观矩阵秩判所据:

$$\operatorname{rank}(\boldsymbol{Q}_{c}) = \operatorname{rank}(\boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{A}\boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{A}^{2}\boldsymbol{B}) = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} 1 & 0 & -4 \\ 2 & -4 & 8 \\ 4 & 12 & 36 \end{pmatrix} = 3, \operatorname{rank}(\boldsymbol{Q}_{o}) = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} \boldsymbol{C} \\ \boldsymbol{C}\boldsymbol{A} \\ \boldsymbol{C}\boldsymbol{A}^{2} \end{pmatrix} = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} 0 & 2 & 1 \\ 0 & -4 & 3 \\ 0 & 8 & 9 \end{pmatrix} = 2$$

所以该系统能控不能观。(4分)

(2)按能观性分解

引入变换 $x = R\bar{x}$,构造变换阵:

$$\mathbf{R}^{-1} = \begin{pmatrix} 0 & 2 & 1 \\ 0 & -4 & 3 \\ 1 & 0 & 0 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{R} = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 0.3 & -0.1 & 0 \\ 0.4 & 0.2 & 0 \end{pmatrix} \quad (2 \ \%)$$

由此,得

$$\bar{A} = R^{-1}AR = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 6 & 1 & 0 \\ 0.3 & -0.1 & -2 \end{pmatrix}, \quad \bar{B} = R^{-1}B = \begin{pmatrix} 8 \\ 4 \\ 1 \end{pmatrix}, \quad \bar{C} = CR = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \end{pmatrix} (2 \%)$$

给定系统分解为二维能观子系统和一维不能观子系统,在表达式中划线。(1分)

- (3) 该系统的对偶系统为 $A_d = A^T, B_d = C^T, C_d = B^T$ (2 分)。由对偶原理,知对偶系统是不能控能观的。(1 分)
- (4)该系统是完全能控的,因此能采用状态反馈来实现闭环系统极点的任意配置,所以一定能采用状态反馈

实现系统镇定。(3分)

(5)由于该系统不可观的部分是渐近稳定的,所以该系统的观测器是存在的。(3分)

2-4、系统的结构特性分析与可综合性分析(18分)

已知线性定常系统:
$$\dot{\boldsymbol{x}} = \begin{pmatrix} -2 & 1 & 0 \\ 0 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 3 \end{pmatrix} \boldsymbol{x} + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ 4 \end{pmatrix} \boldsymbol{u}, \quad \boldsymbol{y} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 1 \end{pmatrix} \boldsymbol{x}$$

- (1) 判别其能控性和能观性。(4分)
- (2) 若系统不能控按能控性分解; 若系统不能观, 按能观性分解。并在表达式中画线标注。(5分)
- (3) 写出该系统的对偶系统,该对偶系统的能控性与能观性如何?(3分)
- (4) 分析该系统能否采用状态反馈实现系统镇定。(3分)
- (5) 分析该系统是否可以设计观测器。(3分)

解: (1)判别方法 1:显然 A 矩阵是 Jordan 块形式,系统有两个特征值-2 和 3,根据 Jordan 标准型系统的 能控性和能观性判别准则:

i.由于与-2 特征值对应的 Jordan 块最后一行相对应,B 矩阵中的行为 0,所以给定的线性系统是不能控的。(2 分)

ii.而由于与-2 特征值对应的 Jordan 块第一列相对应,C 矩阵中的列不为 0,所以给定的线性系统是能观的。(2 分)

判别方法 2: 利用能控和能观矩阵秩判所据:

$$\operatorname{rank}(\boldsymbol{Q}_{c}) = \operatorname{rank}(\boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{A}\boldsymbol{B} \quad \boldsymbol{A}^{2}\boldsymbol{B}) = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} 1 & -2 & 4 \\ 0 & 0 & 0 \\ 4 & 12 & 36 \end{pmatrix} = 2, \operatorname{rank}(\boldsymbol{Q}_{o}) = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} \boldsymbol{C} \\ \boldsymbol{C}\boldsymbol{A} \\ \boldsymbol{C}\boldsymbol{A}^{2} \end{pmatrix} = \operatorname{rank}\begin{pmatrix} 1 & 0 & 1 \\ -2 & 1 & 3 \\ 4 & -4 & 9 \end{pmatrix} = 3$$

所以给定线性系统不能控能观。(4分)

(2)按能控性分解

引入变换 $x = R\bar{x}$,构造变换阵:

$$\mathbf{R} = \begin{pmatrix} 1 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 4 & 12 & 0 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{R}^{-1} = \begin{pmatrix} 0.6 & 0 & 0.1 \\ -0.2 & 0 & 0.05 \\ 0 & 1 & 0 \end{pmatrix} \quad (2 \%)$$

由此,得

$$\bar{A} = \mathbf{R}^{-1} A \mathbf{R} = \begin{pmatrix} 0 & 6 & 0.6 \\ 1 & 1 & -0.2 \\ \hline 0 & 0 & -2 \end{pmatrix}, \quad \bar{B} = \mathbf{R}^{-1} \mathbf{B} = \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \\ \overline{0} \end{pmatrix}, \quad \bar{C} = C \mathbf{R} = \begin{pmatrix} 5 & 10 & 0 \end{pmatrix} (2 \ \%)$$

给定系统分解为二维能控子系统和一维不能控子系统,在表达式中划线。(1分)

- (3) 该系统的对偶系统为 $A_d = A^T, B_d = C^T, C_d = B^T$ (2 分)。由对偶原理,知对偶系统是能控不能观的。(1 分)
- (4)该系统是完全能控的,因此能采用状态反馈来实现闭环系统极点的任意配置,所以一定能采用状态反馈 实现系统镇定。(3分)
- (5)由于该系统不可观的部分是渐近稳定的, 所以该系统的观测器是存在的。(3分)

第三类分析与计算题:

3-1、判别稳定性并分析稳定域(9分)

已知非线性系统状态方程:

$$\dot{x}_1 = x_2$$

$$\dot{x}_2 = -(x_1 + x_1^2 x_2)$$

- (1)平衡点的含义是什么?如何确定该系统的平衡点?并求出平衡点。(3分)
- (2)用李雅普诺夫第二法分析平衡点的稳定性,并给出是否大范围稳定的结论。(6分)
- 解: (1) 平衡点指静态工作点,它是随着时间的变化保持不变的点(1分)。依此令

$$\begin{cases} x_2 = 0 \\ -(x_1 + x_1^2 x_2) = 0 \end{cases} (1 \%)$$

解得,原点是唯一的平衡点。(1分)

(2)初选 $V(x) = x_1^2 + x_2^2$ 是正定的,(1分)则有 $\dot{V}(x) = -2x_1^2x_2^2$ 是半负定的。(1分)由于 $\dot{V}(x)$ 沿系统的任意非零解不恒为0(1分),因此V(x)是李雅普诺夫函数,即系统是渐近稳定的。(1分)而且当 $\|x\| \to \infty$ 时,有 $V(x) \to \infty$,所以系统在坐标原点处为大范围渐近稳定。(2分)

3-2、判别稳定性并分析稳定域(9分) 已知系统状态空间表达式:

$$\dot{\boldsymbol{x}} = \begin{pmatrix} -2 & -1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \boldsymbol{x}$$

- (1) 平衡点的含义是什么?如何确定该系统的平衡点?并求出平衡点。(3分)
- (2) 用李雅普诺夫第二法判定平衡点的稳定性,并给出是否大范围稳定的结论。(6分)

解: (1) 平衡点指静态工作点,它是随着时间的变化保持不变的点(1分)。依此令

$$\begin{pmatrix} -2 & -1 \\ -2 & -3 \end{pmatrix} \mathbf{x} = \mathbf{0} (1 \ \text{\%})$$

解得,原点是唯一的平衡点。(1分)

(2) 取 $\mathbf{Q} = \mathbf{I}$, 令 $\mathbf{P} = \begin{pmatrix} a & b \\ b & c \end{pmatrix}$, 李雅普诺夫方程为 $\mathbf{A}^{\mathsf{T}}\mathbf{P} + \mathbf{P}\mathbf{A} = -\mathbf{Q}$ 。(1分)比较矩阵元素得:

$$\begin{cases} 4a + 4b = 1 \\ a + 5b + 2c = 0 \Rightarrow \begin{cases} a = 17/40 \\ b = -7/40(3 \%) \\ c = 9/40 \end{cases}$$

由于 $\Delta_1 = 17/40 > 0$, $\Delta_2 = 104/1600 > 0$,根据希尔维斯特判据知 P 正定,该系统在平衡点处是渐近稳定的(1分)。又由于系统是线性系统,渐近稳定等价于大范围渐近稳定。(1分)

3-3、判别稳定性并分析稳定域(9分)已知系统状态空间表达式:

$$\dot{\boldsymbol{x}} = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ -5 & -3 \end{pmatrix} \boldsymbol{x}$$

- (1) 平衡点的含义是什么?如何确定该系统的平衡点?并求出平衡点。(3分)
- (2) 用李雅普诺夫第二法判定平衡点的稳定性,并给出是否大范围稳定的结论。(6分)

解: (1)平衡点指静态工作点,它是随着时间的变化保持不变的点(1分)。依此令

$$\begin{cases} x_1 + x_2 = 0 \\ -5x_1 - 3x_2 = 0 \end{cases}$$
 (1 $\%$)

解得,原点是唯一的平衡点。(1分)

(2)取 $\mathbf{Q} = \mathbf{I}$,令 $\mathbf{P} = \begin{pmatrix} a & b \\ b & c \end{pmatrix}$,李雅普诺夫方程为 $\mathbf{A}^{\mathsf{T}}\mathbf{P} + \mathbf{P}\mathbf{A} = -\mathbf{Q}$ 。(1分)比较矩阵元素得:

$$\begin{cases} 2a - 10b + 1 = 0 \\ a - 2b - 5c = 0 \Rightarrow \\ 2b - 6c + 1 = 0 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} a = 9/2 \\ b = 1 \\ c = 1/2 \end{cases}$$
 (3 $\%$)

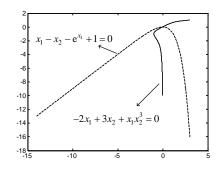
由于 $\Delta_1 = 9/2 > 0$, $\Delta_2 = 5/4 > 0$,根据希尔维斯特判据知 P 正定,该系统在平衡点处是渐近稳定的(1分)。 又由于系统是线性系统,渐近稳定等价于大范围渐近稳定。(1分)

3-4、判别稳定性并分析稳定域(9分) 针对下面非线性系统:

$$\dot{x}_1 = -2x_1 + 3x_2 + x_1x_2^3$$
$$\dot{x}_2 = x_1 - x_2 - e^{x_1} + 1$$

- (1)依题及图,分析系统有唯一的平衡点 $x_1 = x_2 = 0$ 。(3分)
- (2)利用 Jacobian 矩阵法判定稳定性,并说明是否为大范围稳定。(6分)

解: (1) 平衡点指静态工作点,它是随着时间的变化保持不变的点(1分)。依此令



$$\begin{cases} -2x_1 + 3x_2 + x_1x_2^3 = 0 \\ x_1 - x_2 - e^{x_1} + 1 = 0 \end{cases}$$
 (1 $\%$)

由图知,原点是唯一的平衡点。(1分)

(2)计算 Jacobian 矩阵

$$\boldsymbol{J} = \begin{pmatrix} -2 & 1\\ 1 & -1 - 5x_2^4 \end{pmatrix} \ (1 \ \boldsymbol{\%})$$

取 P=I,得

$$-\mathbf{Q}(\mathbf{x}) = \mathbf{J}^T + \mathbf{J} = \begin{pmatrix} -2 & 1 \\ 1 & -1 - 5x_2^4 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} -2 & 1 \\ 1 & -1 - 5x_2^4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -4 & 2 \\ 2 & -2 - 10x_2^4 \end{pmatrix}$$

所以

$$Q(x) = \begin{pmatrix} 4 & -2 \\ -2 & 2 + 10x_2^4 \end{pmatrix} (1 \%)$$

由于 $\Delta_1 = 4 > 0$, $\Delta_2 = 4 + 40x_2^4 > 0$,根据希尔维斯特判据知 \boldsymbol{Q} 正定(1 分)。因此,系统是渐近稳定的。(1 分)。其 Lyapunov 函数为

$$V(\mathbf{x}) = (-2x_1 + 3x_2 + x_1x_2^3)^2 + (x_1 - x_2 - e^{x_1} + 1)^2 (1 \%)$$

而且经分析(取各种情况的 $\|x\|\to\infty$ 的情况,写出相应分析过程)当 $\|x\|\to\infty$ 时,有 $V(x)\to\infty$,所以系统在坐标原点处为大范围渐近稳定。(2分)

3-5、判别稳定性并分析稳定域(9分) 针对下面非线性系统:

$$\dot{x}_1 = x_1 \left(x_1^2 + x_2^2 - 1 \right) - x_2$$
$$\dot{x}_2 = x_2 \left(x_1^2 + x_2^2 - 1 \right) + x_1$$

- (1)分析系统有唯一的平衡点 $x_1 = x_2 = 0$ 。(3分)
- (2)求系统渐近稳定的稳定域,并在直角坐标系中画出。(6分)

解: (1)平衡点指静态工作点,它是随着时间的变化保持不变的点(1分)。依此令

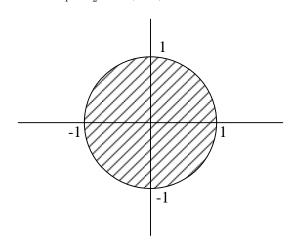
$$\begin{cases} x_1 \left(x_1^2 + x_2^2 - 1 \right) - x_2 = 0 \\ x_2 \left(x_1^2 + x_2^2 - 1 \right) + x_1 = 0 \end{cases}$$
 (1 \(\frac{1}{2}\))

经分析,解得,原点是唯一的平衡点。(1分)

(2)初选 $V(x) = x_1^2 + x_2^2$, (1分)对其求导, 得

$$\dot{V} = 2(x_1^2 + x_2^2)(x_1^2 + x_2^2 - 1)(2 \%)$$

系统渐近稳定,必有 \dot{V} < 0 ,这等价于 $x_1^2 + x_2^2$ < 1 ,(2分)所以系统的稳定域在单位圆内,如下图所示(1分)。



第四类分析与计算题:

4-1、模型分析与求解(10分)

己知系统的状态空间表达式为

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ t & 0 \end{pmatrix} \mathbf{x} + \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \mathbf{u}$$
$$\mathbf{y} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \end{pmatrix} \mathbf{x}$$

(1)利用基本解理论,分别求两个基本解,并分别对应的计算状态转移矩阵 $\Phi(t,t_0)$,你发现的什么?(6分)

(2)当 $x(0) = (1 \ 1)^T, u = t, t \ge 0$ 时,系统的输出y(t)。(4分)

解: (1)考虑零输入时的状态方程

$$\dot{x}_1 = 0$$

$$\dot{x}_2 = tx_1 \tag{1 \%}$$

采用分离变量法求解,得

$$\begin{cases} x_1(t) = x_1(t_0) \\ x_2 = 0.5t^2 x_1(t_0) - 0.5t_0^2 x_1(t_0) + x_2(t_0) \end{cases}$$
(1 \not)

取两组不同的初值 $\begin{pmatrix} 0 \end{pmatrix}^T$ 和 $\begin{pmatrix} 2 \end{pmatrix}^T$,可以得到两个线性无关解组成基本解阵

$$\boldsymbol{\Psi}(t) = \begin{pmatrix} \boldsymbol{\psi}_1(t) & \boldsymbol{\psi}_2(t) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 2 \\ 1 & t^2 - t_0^2 \end{pmatrix} (1 \ \boldsymbol{\mathcal{T}})$$

由状态转移矩阵的定义,得 $\boldsymbol{\Phi}(t,t_0) = \boldsymbol{\Psi}(t)\boldsymbol{\Psi}^{-1}(t_0) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0.5t^2 - 0.5t_0^2 & 1 \end{pmatrix} (1 \ \%)$

再取两组不同的初值 $\begin{pmatrix} 1 \end{pmatrix}^T$ 和 $\begin{pmatrix} 2 \end{pmatrix}^T$,又可以得两个线性无关解组成基本解阵

$$\bar{\Psi}(t) = (\bar{\psi}_1(t) \quad \bar{\psi}_2(t)) = \begin{pmatrix} 1 & 2 \\ 0.5t^2 - 0.5t_0^2 + 1 & t^2 - t_0^2 + 1 \end{pmatrix} (1 \ \%)$$

由状态转移矩阵的定义,得 $\boldsymbol{\Phi}(t,t_0) = \bar{\boldsymbol{\Psi}}(t)\bar{\boldsymbol{\Psi}}^{-1}(t_0) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0.5t^2 - 0.5t_0^2 & 1 \end{pmatrix}$ 。这说明状态转移矩阵与基本解阵的

选取无关,它是唯一的。(1分)

(2)依线性连续系统的响应表达式与输出表达式,得

$$\mathbf{x}(t) = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0.5t^2 - 0.5t_0^2 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \\ 1 \end{pmatrix}_{t_0 = 0} + \int_0^t \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0.5t^2 - 0.5\tau^2 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \tau d\tau = \begin{pmatrix} 1 \\ t^2 + 0.5 \end{pmatrix} (4 \%)$$

$$y = 1$$

4-2、模型变换与求解(10分)

己知定常线性系统

$$\dot{\boldsymbol{x}}(t) = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ -1 & -2 \end{pmatrix} \boldsymbol{x}(t) + \begin{pmatrix} 0 \\ 1 \end{pmatrix} \boldsymbol{u}(t), t \ge 0$$

(1)引入非奇异变换,将其变换成 Jordan 形。(5分)

(2)当
$$x(0) = {1 \choose 0}, u(t) = 1(t)$$
时,求状态响应。(5分)

解: (1)系统的特征值为-1,其代数重数为2,几何重数为1。

$$e^{At} = \begin{pmatrix} e^{-t} + te^{-t} & te^{-t} \\ -te^{-t} & e^{-t} - te^{-t} \end{pmatrix} = e^{-t} \begin{pmatrix} 1+t & t \\ -t & 1-t \end{pmatrix}$$

$$0.5 \times 4 = 2 \%$$

$$x(t) = e^{At} x(0) + \int_0^t e^{A(t-s)} bu(s) \, ds$$

$$1 \times 2 = 2 \%$$

$$1 \%$$

4-3、模型变换与求解(12分)

已知如下线性连续定常系统

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{pmatrix} 0 & 2 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} \mathbf{x} + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \mathbf{u}$$
$$\mathbf{y} = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 3 \end{pmatrix} \mathbf{x}$$

(1)引入非奇异变换,将其变换成 Jordan 形。(5分)

(2) 设初始状态 $x(0) = [1 \ 1]^T$, 求单位阶跃状态响应和输出响应。(7 分)

解:
$$(1)|\lambda \mathbf{I} - \mathbf{A}| = \begin{vmatrix} \lambda & -2 \\ 0 & \lambda - 1 \end{vmatrix} = \lambda(\lambda - 1)$$
,特征根 $\lambda_1 = 0, \lambda_2 = 1$

设
$$e^{At} = \alpha_0 \mathbf{I} + \alpha_1 \mathbf{A}$$
 ,则

$$\begin{cases} \mathrm{e}^{\lambda_1 t} = \alpha_0 + \alpha_1 \lambda_1 \\ \mathrm{e}^{\lambda_2 t} = \alpha_0 + \alpha_1 \lambda_2 \end{cases}, \quad 得到 \begin{cases} \alpha_0 = 1 \\ \alpha_1 = e^t - 1 \end{cases}$$

$$e^{At} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + (e^{t} - 1) \begin{bmatrix} 0 & 2 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 2(e^{t} - 1) \\ 0 & e^{t} \end{bmatrix}$$

(2)

$$\mathbf{x}(t) = e^{At}\mathbf{x}(0) + \int_0^t e^{A\tau}\mathbf{B}u(t-\tau)d\tau$$

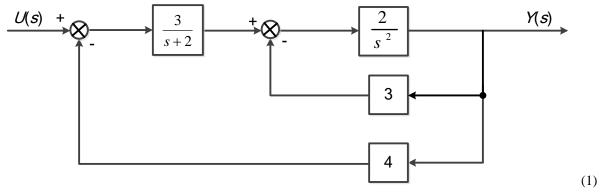
$$= \begin{bmatrix} 2e^t - 1 \\ e^t \end{bmatrix} + \int_0^t \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} d\tau$$

$$= \begin{bmatrix} 2e^t - 1 + t \\ e^t \end{bmatrix}$$

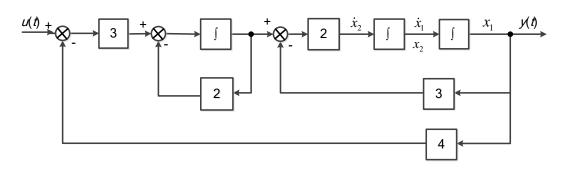
(3)
$$y(t) = Cx(t) = \begin{bmatrix} 2e^t - 1 + t \\ 3e^t \end{bmatrix}$$

4-4、模型变换与求解(10分)

已知某系统的系统框图如图所示,输入为u,输出为y。



- (1) 画出该系统的模拟结构图,并写出该系统的状态空间表达式。(5分)
- (2) 计算状态转移矩阵。(5分)
- 解: (1) 系统模拟结构图为(3分)

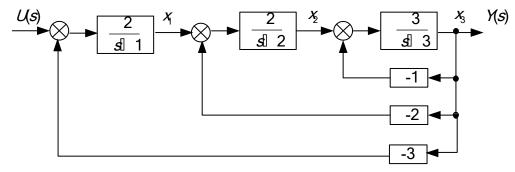


$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -6 & 0 & 2 \\ -12 & 0 & -2 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 3 \end{bmatrix} u, \quad y = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} x \quad (2 \ \%)$$

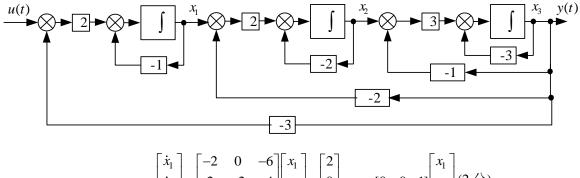
(2)

4-5、模型变换与求解(10分)

已知系统结构如图示。



- (1) 画出该系统的模拟结构图,并写出该系统的状态空间表达式。(5分)
- (2) 计算状态转移矩阵。(5分)
- 解: (1) 系统模拟结构图为(3分)

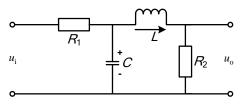


$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2 & 0 & -6 \\ 2 & -2 & -4 \\ 0 & 3 & -6 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} u, y = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} (2 \%)$$

(2)

4-6、建模、变换与求解(14分)

已知电路如图所示。记电容上的电压 $u_{\rm C}$ 为 $x_{\rm l}$,电感上的电流 $i_{\rm L}$ 为 $x_{\rm 2}$, ${\bf x}=\begin{bmatrix}x_{\rm l} & x_{\rm 2}\end{bmatrix}^{\rm T}$ 。选 $u_{\rm i}$ 和 $u_{\rm o}$ 为输入和输出变量。



- (1)建立系统的状态空间表达式。(6分)
- (3)设系统参数为 $R_1 = 1$ kΩ, $R_2 = 2$ kΩ, C = 1μF, L = 0.5mH , 初始状态 $\mathbf{x}(0) = \begin{bmatrix} 1 & 2 \end{bmatrix}^T$, 求系统的单位阶 跃状态响应与系统输出响应。(8 分)

解: (1)列出电路方程

$$\begin{split} \frac{u_{\rm i}-u_{\rm C}}{R_{\rm l}} &= C\frac{du_{\rm C}}{dt} + i_{\rm L} & \frac{du_{\rm C}}{dt} &= -\frac{u_{\rm C}}{R_{\rm l}C} - \frac{i_{\rm L}}{C} + \frac{u_{\rm i}}{R_{\rm l}C} \\ u_{\rm C} &= L\frac{di_{\rm L}}{dt} + R_{\rm 2}i_{\rm L} &, \quad \text{整理得到} \\ \frac{di_{\rm L}}{dt} &= \frac{u_{\rm C}}{L} - \frac{R_{\rm 2}}{L}i_{\rm L} \\ u_{\rm o} &= R_{\rm 2}i_{\rm L} & u_{\rm o} &= 0 \cdot u_{\rm C} + R_{\rm 2}i_{\rm L} \end{split}$$
 (3 分)

写成状态空间表达式

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{R_1 C} & -\frac{1}{C} \\ \frac{1}{L} & -\frac{R_2}{L} \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} \frac{1}{R_1 C} \\ 0 \end{bmatrix} u_i \quad (3 \ \%)$$

$$u_o = \begin{bmatrix} 0 & R_2 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

(2)给定如题参数情况下,状态方程写成

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} -1 & -1 \\ 2 & -4 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} u_{i}$$

$$u_{0} = \begin{bmatrix} 0 & 2 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

求该系统的特征值,由

$$|\lambda \mathbf{I} - \mathbf{A}| = \begin{vmatrix} \lambda + 1 & 1 \\ -2 & \lambda + 4 \end{vmatrix} = (\lambda + 1)(\lambda + 4) + 2 = \lambda^2 + 5\lambda + 6 = (\lambda + 3)(\lambda + 2) = 0$$

得系统的特征值为一2,一3。(2分)

用 Cayley-Hamilton 定理,设 $\boldsymbol{\Phi}(t) = e^{At} = \alpha_0 \mathbf{I} + \alpha_1 \mathbf{A}$ 。于是

$$\begin{cases} e^{-2t} = \alpha_0 - 2\alpha_1 \\ e^{-3t} = \alpha_0 - 3\alpha_1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \alpha_0 = 3e^{-2t} - 2e^{-3t} \\ \alpha_1 = e^{-2t} - e^{-3t} \end{cases} (2 \%).$$

因此状态转移矩阵为

$$\boldsymbol{\Phi}(t) = (3e^{-2t} - 2e^{-3t}) \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + (e^{-t} - e^{-4t}) \begin{bmatrix} -1 & -1 \\ 2 & -4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2e^{-2t} - e^{-3t} & -e^{-2t} + e^{-3t} \\ 2e^{-2t} - 2e^{-3t} & -e^{-2t} + 2e^{-3t} \end{bmatrix} (1 \ \text{fi})$$

系统的单位阶跃状态响应与系统输出响应分别为

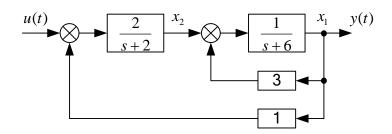
$$\mathbf{x}(t) = \mathbf{\Phi}(t)\mathbf{x}(0) + \int_{0}^{t} \mathbf{\Phi}(\tau)\mathbf{B}u(t-\tau)d\tau
= \begin{bmatrix} 2e^{-2t} - e^{-3t} & -e^{-2t} + e^{-3t} \\ 2e^{-2t} - 2e^{-3t} & -e^{-2t} + 2e^{-3t} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 \\ 2 \end{bmatrix} + \int_{0}^{t} \begin{bmatrix} 2e^{-2t} - e^{-3t} & -e^{-2t} + e^{-3t} \\ 2e^{-2t} - 2e^{-3t} & -e^{-2t} + 2e^{-3t} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} d\tau
= \begin{bmatrix} e^{-3t} \\ 2e^{-3t} \end{bmatrix} + \int_{0}^{t} \begin{bmatrix} 2e^{-2\tau} - e^{-3\tau} \\ 2e^{-2\tau} - 2e^{-3\tau} \end{bmatrix} d\tau = \begin{bmatrix} e^{-3t} \\ 2e^{-3t} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -e^{-2\tau} + \frac{1}{3}e^{-3\tau} \\ -e^{-2\tau} + \frac{2}{3}e^{-3\tau} \end{bmatrix}_{0}^{t}$$

$$= \begin{bmatrix} -e^{-2t} + \frac{4}{3}e^{-3t} - \frac{2}{3} \\ -e^{-2t} + \frac{8}{3}e^{-3t} - \frac{1}{3} \end{bmatrix}$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 0 & 2 \end{bmatrix} \mathbf{x}(t) = -2e^{-2t} + \frac{16}{3}e^{-3t} - \frac{2}{3}(1 / \pi)$$

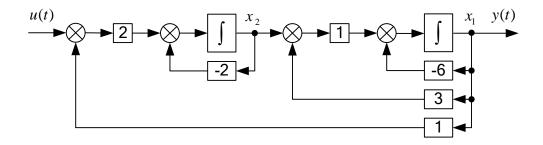
4-7、模型变换与求解(13分)

1、己知系统结构如下图,



- (1)防画出相应的模拟结构图,记 $\mathbf{x} = \begin{bmatrix} x_1 & x_2 \end{bmatrix}^{\mathsf{T}}$,建立系统的状态空间表达式。(5分)
- (2)设系统初始状态 $\mathbf{x}(0) = \begin{bmatrix} 1 & 2 \end{bmatrix}^T$,如果输入为单位阶跃信号,,求系统单位阶跃信号的状态响应和输出响应。(8分)

解: (1)模拟结构图(3分)



$$\dot{x}_1 = (-6+3)x_1 + x_2$$
$$\dot{x}_2 = 2(x_1 + u) - 2x_2$$

写成矩阵的形式

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} -3 & 1 \\ 2 & -2 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 2 \end{bmatrix} \mathbf{u}, \quad \mathbf{y} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x} \ (2 \ \%)$$

(2) 求该系统的特征值,由

$$|\lambda \mathbf{I} - \mathbf{A}| = \begin{vmatrix} \lambda + 3 & -1 \\ -2 & \lambda + 2 \end{vmatrix} = (\lambda + 3)(\lambda + 2) - 2 = \lambda^2 + 5\lambda + 4 = (\lambda + 1)(\lambda + 4) = 0$$

得系统的特征值为一1,一4。(2分)

用 Cayley-Hamilton 定理,设 $\boldsymbol{\Phi}(t) = \mathbf{e}^{At} = \alpha_0 \mathbf{I} + \alpha_1 \mathbf{A}$ 。于是

$$\begin{cases} e^{-t} = \alpha_0 - \alpha_1 \\ e^{-4t} = \alpha_0 - 4\alpha_1 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \alpha_0 = \frac{4}{3}e^{-t} - \frac{1}{3}e^{-4t} \\ \alpha_1 = \frac{1}{3}e^{-t} - \frac{1}{3}e^{-4t} \end{cases}$$

因此状态转移矩阵为

$$\boldsymbol{\Phi}(t) = (\frac{4}{3}e^{-t} - \frac{1}{3}e^{-4t})\begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} + (\frac{1}{3}e^{-t} - \frac{1}{3}e^{-4t})\begin{bmatrix} -3 & 1 \\ 2 & -2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{3}e^{-t} + \frac{2}{3}e^{-4t} & \frac{1}{3}e^{-t} - \frac{1}{3}e^{-4t} \\ \frac{2}{3}e^{-t} - \frac{2}{3}e^{-4t} & \frac{2}{3}e^{-t} + \frac{1}{3}e^{-4t} \end{bmatrix} (2 \ \%)$$

系统的单位阶跃状态响应与系统输出响应分别为

$$\begin{aligned} \boldsymbol{x}(t) &= \boldsymbol{\Phi}(t)\boldsymbol{x}(0) + \int_{0}^{t} \boldsymbol{\Phi}(\tau)\boldsymbol{B}\boldsymbol{u}(t-\tau)\mathrm{d}\tau \\ &= \begin{bmatrix} \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-t} + \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-4t} & \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-t} - \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-4t} \\ \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-t} - \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-4t} & \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-t} + \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-4t} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1\\2 \end{bmatrix} + \int_{0}^{t} \begin{bmatrix} \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-\tau} + \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-4\tau} & \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-\tau} - \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-4\tau} \\ \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-\tau} - \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-4\tau} & \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-\tau} + \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-4\tau} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0\\2 \end{bmatrix} \mathrm{d}\tau \\ &= \begin{bmatrix} \mathrm{e}^{-t}\\2\mathrm{e}^{-t} \end{bmatrix} + \int_{0}^{t} \begin{bmatrix} \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-\tau} - \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-4\tau} \\ \frac{4}{3}\mathrm{e}^{-\tau} + \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-4\tau} \end{bmatrix} \mathrm{d}\tau = \begin{bmatrix} \mathrm{e}^{-t}\\2\mathrm{e}^{-t} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -\frac{2}{3}\mathrm{e}^{-\tau} + \frac{1}{6}\mathrm{e}^{-4\tau} \\ -\frac{4}{3}\mathrm{e}^{-\tau} - \frac{1}{6}\mathrm{e}^{-4\tau} \end{bmatrix}_{0}^{t} \\ &= \begin{bmatrix} \frac{1}{3}\mathrm{e}^{-t} + \frac{1}{6}\mathrm{e}^{-4t} + \frac{1}{2} \\ \frac{2}{3}\mathrm{e}^{-t} - \frac{1}{6}\mathrm{e}^{-4t} + \frac{3}{2} \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$y(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} x(t) = \frac{1}{3} e^{-t} + \frac{1}{6} e^{-4t} + \frac{1}{2}$$

4-8、模型变换与求解(12分)

已知线性定常连续系统的状态方程为:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -2 & -3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \end{bmatrix} u$$

(1)引入非奇异变换阵,将该系统转换成 Jordan 标准型。 (5分)

(2) 设 $x(0) = (0 \ 1)^{T}$, 求系统在单位阶跃输入u(t) = 1(t)下的状态响应。(7分)

解:
$$(1) sI - A = \begin{bmatrix} s & -1 \\ 2 & s+3 \end{bmatrix}$$

$$(sI - A)^{-1} = \frac{1}{(s+1)(s+2)} \begin{bmatrix} s+3 & 1 \\ -2 & s \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{2}{s+1} - \frac{1}{s+2} & \frac{1}{s+1} - \frac{1}{s+2} \\ \frac{2}{s+2} - \frac{2}{s+1} & \frac{2}{s+2} - \frac{1}{s+1} \end{bmatrix}, (3 \%)$$

$$\Phi(t) = e^{At} = \begin{bmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ 2e^{-2t} - 2e^{-t} & 2e^{-2t} - e^{-t} \end{bmatrix} \circ (2 \%)$$

$$(2) \boldsymbol{\Phi}(t) \boldsymbol{x}(0) = \begin{bmatrix} 2e^{-t} - e^{-2t} & e^{-t} - e^{-2t} \\ 2e^{-2t} - 2e^{-t} & 2e^{-2t} - e^{-t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} e^{-t} - e^{-2t} \\ 2e^{-2t} - e^{-t} \end{bmatrix}, (2 \%)$$

$$\int_{0}^{t} \boldsymbol{\Phi}(t-\tau) \boldsymbol{B} u(\tau) d\tau = \int_{0}^{t} \begin{bmatrix} 2e^{-(t-\tau)} - e^{-2(t-\tau)} & e^{-(t-\tau)} - e^{-2(t-\tau)} \\ 2e^{-2(t-\tau)} - 2e^{-(t-\tau)} & 2e^{-2(t-\tau)} - e^{-(t-\tau)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 2 \\ 0 \end{bmatrix} d\tau
= \int_{0}^{t} \begin{bmatrix} 4e^{\tau-t} - 2e^{2\tau-2t} \\ 4e^{2\tau-2t} - 4e^{\tau-t} \end{bmatrix} d\tau = \begin{bmatrix} 3 - 4e^{-t} + e^{-2t} \\ -2 + 4e^{-t} - 2e^{-2t} \end{bmatrix} \tag{3 \%}$$

$$\boldsymbol{x}(t) = \boldsymbol{\Phi}(t)\boldsymbol{x}(0) + \int_0^t \boldsymbol{\Phi}(\tau)\boldsymbol{B}u(t-\tau)d\tau = \begin{bmatrix} 3 - 3e^{-t} \\ -2 + 3e^{-t} \end{bmatrix} \qquad (2 \%).$$

第五类分析与计算题

5-1、系统分析与综合(18分)

分析给定系统的可综合性,并按要求进行设计 设有二阶系统

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{pmatrix} -1 & 1 \\ 2 & -3 \end{pmatrix} \mathbf{x} + \begin{pmatrix} 1 \\ 0 \end{pmatrix} \mathbf{u}, \quad \mathbf{y} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \end{pmatrix} \mathbf{x}$$

- (1) 该系统能实现状态反馈和全维观测器极点的任意配置吗? (4分)
- (2) 设计状态反馈增益阵 $\mathbf{k} = \begin{bmatrix} k_1 & k_2 \end{bmatrix}$, 使得状态反馈闭环系统的极点配置为-3,-2。(5分)
- (3) 设计实现上述反馈的全维观测器的反馈阵 $\mathbf{g} = \begin{bmatrix} g_1 & g_2 \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$,使观测器的极点为-5,-3。(5分)
- (4) 若设计实现上述反馈的降维观测器,降维观测器可以设计成几维?用语言阐述降维观测器的方法?(4分)

解: (1)
$$\mathbf{Q}_{c} = \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ 0 & 2 \end{pmatrix}$$
, Rank $\mathbf{Q}_{c} = 2$, $\mathbf{Q}_{o} = \begin{pmatrix} 0 & 1 \\ 2 & -3 \end{pmatrix}$, Rank $\mathbf{Q}_{o} = 2$ 。 系统能控能观,能实现状态反馈和

全维观测器的任意极点配置。(3分)

(2) 闭环特征多项式:

$$\left|\lambda \mathbf{I} - (\mathbf{A} + \mathbf{b}\mathbf{k})\right| = \begin{vmatrix} \lambda - k_1 + 1 & -1 - k_2 \\ -2 & \lambda + 3 \end{vmatrix} = \lambda^2 + (4 - k_1)\lambda + (1 - 3k_1 - 2k_2)$$
,希望的闭环特征多项式为:

$$f(\lambda) = (\lambda + 3)(\lambda + 2) = \lambda^2 + 5\lambda + 6$$
,对比系数得到 $\mathbf{k} = \begin{bmatrix} -1 \\ -1 \end{bmatrix}$ 。

(3) 闭环特征多项式:

$$|\lambda \mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{g}\mathbf{c})| = \begin{vmatrix} \lambda + 1 & g_1 - 1 \\ -2 & \lambda + 3 + g_2 \end{vmatrix} = \lambda^2 + (4 + g_2)\lambda + (1 + 2g_1 + g_2)$$
, \hat{A} 望的闭环特征多项式为:

$$f(\lambda) = (\lambda + 5)(\lambda + 3) = \lambda^2 + 8\lambda + 15$$
, 对比系数得到 $g = [5 \quad 4]^T$ 。

(4) 该系统是能观的,输出的维数为 1 维,则有一个状态分量可以由 y 直接获得,剩余的 1 个状态变量只需用 1 维的降维观测器进行重构即可。(2 分)降维观测器的方法:

5-2、系统分析与综合(18分)

设二阶系统

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & -3 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 3 \end{bmatrix} u, \quad y = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix} x$$

- (1) 该系统能实现状态反馈和全维观测器极点的任意配置吗? (4分)
- (2)设计状态反馈的反馈阵 $k = [k, k_2]$, 使闭环系统的极点为-2, -3。(5分)
- (3)设计全维状态观测器的反馈阵 $\mathbf{g} = \begin{bmatrix} g_1 & g_2 \end{bmatrix}^T$, 使观测器的极点为-10, -10。(5分)
- (4) 若设计实现上述反馈的降维观测器,降维观测器可以设计成几维?用语言阐述降维观测器的方法?(4分)

解:
$$(1)$$
 $\mathbf{Q}_c = \begin{pmatrix} 0 & -9 \\ 3 & 3 \end{pmatrix}$, $\operatorname{Rank}\mathbf{Q}_c = 2$ 。 $\mathbf{Q}_o = \begin{pmatrix} 1 & 1 \\ 1 & -2 \end{pmatrix}$, $\operatorname{Rank}\mathbf{Q}_o = 2$ 。 系统能控能观,能够任意配置状态反馈

和全维状态观测器的极点。(各2分)

$$(2)$$
 $A - bk = \begin{pmatrix} 0 & -3 \\ 1 - 3k_1 & 1 - 3k_2 \end{pmatrix}$ (1分),闭环特征多项式:

$$|s\mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{b}\mathbf{k})| = \begin{vmatrix} s & 3 \\ -1 + 3k_1 & s - 1 + 3k_2 \end{vmatrix} = s^2 + (3k_2 - 1)s + 3(3k_1 - 1), \quad (2 \%)$$

希望闭环特征多项式为: $f(s) = (s+2)(s+3) = s^2 + 5s + 6$,

对比两者系数得到 $k_1=1$, $k_2=2$, 即 $k=\begin{bmatrix}1 & 2\end{bmatrix}$ 。(2分)

(3)
$$\mathbf{A} - \mathbf{gc} = \begin{pmatrix} -g_1 & -3 - g_1 \\ 1 - g_2 & 1 - g_2 \end{pmatrix}$$
 (1 分),观测器特征多项式:

$$|sI - (A - gc)| = \begin{vmatrix} s + g_1 & 3 + g_1 \\ -1 + g_2 & s - 1 + g_2 \end{vmatrix} = s^2 + (g_1 + g_2 - 1)s + (g_1 - 3g_2 + 3), \quad (2 \%)$$

希望的观测器特征多项式为: $f(s) = (s+10)(s+10) = s^2 + 20s + 100$,

对比系数得到 g_1 =40, g_2 =-19,即 $\mathbf{g} = \begin{bmatrix} 40 & -19 \end{bmatrix}^T$ 。(2分)

- (4) 若设计实现上述反馈的降维观测器,降维观测器可以设计成1维。降维观测器的方法:
- 5-3、系统分析与综合(18分) 设有二阶系统

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} 0 & -2 \\ 2 & 1 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} \mathbf{u}, \quad \mathbf{y} = \begin{bmatrix} 0 & 2 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

- (1) 该系统能实现状态反馈和全维观测器极点的任意配置吗?(4分)
- (2)设计状态反馈的反馈阵 $k = [k_1 \ k_2]$, 使闭环系统的极点为-2, -3。(6分)
- (3)设计全维状态观测器的反馈阵 $\mathbf{g} = \begin{bmatrix} g_1 & g_2 \end{bmatrix}^T$, 使观测器的极点为-10, -10。(5分)
- (4) 若设计实现上述反馈的降维观测器,降维观测器可以设计成几维?用语言阐述降维观测器的方法?(4分)

解:

$$(1)$$
 $\mathbf{Q}_{c} = \begin{bmatrix} 1 & -2 \\ 1 & 3 \end{bmatrix}$, $\operatorname{Rank} \mathbf{Q}_{c} = 2$ 。 $\mathbf{Q}_{o} = \begin{bmatrix} 0 & 2 \\ 4 & 2 \end{bmatrix}$, $\operatorname{Rank} \mathbf{Q}_{o} = 2$ 。 系统能控能观,能够任意配置状态反馈和全维

状态观测器的极点。(各2分)

(2)
$$\mathbf{A} - \mathbf{bk} = \begin{bmatrix} -k_1 & -2 - k_2 \\ 2 - k_1 & 1 - k_2 \end{bmatrix}$$
, 闭环特征多项式:

$$|s\mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{b}\mathbf{k})| = \begin{vmatrix} s + k_1 & 2 + k_2 \\ -2 + k_1 & s - 1 + k_2 \end{vmatrix} = s^2 + (k_1 + k_2 - 1)s + (-3k_1 + 2k_2 + 4), \quad (4 \%)$$

希望的闭环特征多项式为: $f(s)=(s+2)(s+3)=s^2+5s+6$,对比系数得到 $k_1=4$, $k_2=2$,即 $k=[4\quad 2]$ 。(2 分)

(3)
$$\mathbf{A} - \mathbf{gc} = \begin{bmatrix} 0 & -2 - 2g_1 \\ 2 & 1 - 2g_2 \end{bmatrix}$$
, 观测器特征多项式: $|s\mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{gc})| = \begin{vmatrix} s & 2 + 2g_1 \\ -2 & s - 1 + 2g_2 \end{vmatrix} = s^2 + (2g_2 - 1)s + (4g_1 + 4)$,

(3分)

希望的观测器特征多项式为: $f(s)=(s+10)(s+10)=s^2+20s+100$, 对比系数得到 $g_1=24$, $g_2=10.5$, 即

$$g = [24 \ 10.5]^T \circ (2 分)$$

- (4) 若设计实现上述反馈的降维观测器,降维观测器可以设计成1维。降维观测器的方法:
- 5-4、系统分析与综合(18分)

设有二阶系统

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} -2 & 1 \\ 0 & -1 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} \mathbf{u}, \quad \mathbf{y} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

- (1) 该系统能实现状态反馈和全维观测器极点的任意配置吗? (4分)
- (2) 设计状态反馈的反馈阵 $k = [k_1 \ k_2]$,使闭环系统的极点为 -3, -3。(5 分)
- (3) 设计全维观测器的反馈阵 $\mathbf{g} = \begin{bmatrix} g_1 & g_2 \end{bmatrix}^{\mathrm{T}}$,使观测器的极点为 -5,-10。(5 分)
- (4) 若设计实现上述反馈的降维观测器,降维观测器可以设计成几维?用语言阐述降维观测器的方法?(4分)

解:
$$(1)$$
 $\mathbf{Q}_c = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix}$, Rank $\mathbf{Q}_c = 2$ 。 $\mathbf{Q}_o = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -2 & 1 \end{bmatrix}$, Rank $\mathbf{Q}_o = 2$ 。系统能控能观,能进行状态反馈和全维

观测器的任意极点配置。(3分)

(2)闭环特征多项式:

$$\begin{split} \left| \lambda \mathbf{I} - (\pmb{A} + \pmb{b} \pmb{k}) \right| &= \begin{vmatrix} \lambda + 2 & -1 \\ -k_1 & \lambda + 1 - k_2 \end{vmatrix} \qquad , \quad (3 \, \, \text{分})$$
 希望的闭环特征多项式为:
$$&= \lambda^2 + (3 - k_2) \lambda + (2 - k_1 - 2k_2) \end{split}$$

$$f(\lambda) = (\lambda + 3)(\lambda + 3) = \lambda^2 + 6\lambda + 9$$
, (1 分)对比系数得到 $k = [-1 \quad -3]$ 。 (1 分)

(3)闭环特征多项式:

$$|\lambda \mathbf{I} - (\mathbf{A} - \mathbf{gc})| = \begin{vmatrix} \lambda + 2 + g_1 & -1 \\ g_2 & \lambda + 1 \end{vmatrix} = \lambda^2 + (3 + g_1)\lambda + (2 + g_1 + g_2)$$
,(3 分)希望的闭环特征多项式为:

$$f(\lambda) = (\lambda + 5)(\lambda + 10) = \lambda^2 + 15\lambda + 50$$
, (1 分)对比系数得到 $g = \begin{bmatrix} 12 & 36 \end{bmatrix}^T$ 。 (1 分)

(4)1 维。(2分) 降维观测器的方法:

5-5、系统分析与综合(10分) 设一阶离散系统:

$$x(k+1) = x(k) + u(k),$$
 $x(0) = x_0$
 $\min J = \sum_{k=0}^{1} [x^2(k) + ru^2(k)]$

- (1)这是几段最优决策问题。(2分)
- (2)求最优控制 $u^*(k)$ 及最优轨线 $x^*(k)$ 。(8分)

解: (1)这是2段最优决策问题。(2分)

(2)第一步求 u*(1) (3 分)

$$u^*(1) = 0$$

 $J_1^*[x(1)] = x^2(1)$

第二步求 $u^*(0)$ (3分)

$$u^*(0) = -\frac{1}{r+1}x_0$$

最后求最优轨线 (2分)

$$u^*(0) = -\frac{1}{r+1}x_0, \quad u^*(1) = 0$$

$$x^*(0) = x_0, \quad x^*(1) = \frac{r}{r+1}x_0, \quad x^*(2) = \frac{r}{r+1}x_0$$

5-6、系统分析与综合(10分) 设一阶离散系统:

$$x(k+1) = x(k) + u(k), x(0) = x_0$$

$$\min J = \frac{1}{2} [x(2)]^2 + \sum_{k=0}^{1} [x^2(k) + u^2(k)]$$

- (1)这是几段最优决策问题。(2分)
- (2)求最优控制 $u^*(k)$ 及最优轨线 $x^*(k)$ 。(8分)

解: (1)这是 2 段最优决策问题。(2 分)

(2)第一步求 u*(1) (3 分)

$$u^{*}(1) = -\frac{1}{3}x(1)$$
$$J_{1}^{*}[x(1)] = \frac{4}{3}x^{2}(1)$$

第二步求 u*(0) (3 分)

$$u^*(0) = -\frac{4}{7}x_0$$

最后求最优轨线 (2分)

$$u^*(0) = -\frac{4}{7}x_0, \quad u^*(1) = -\frac{1}{7}x_0$$
$$x^*(0) = x_0, \quad x^*(1) = \frac{3}{7}x_0, \quad x^*(2) = \frac{2}{7}x_0$$

第六类分析与计算题

6-1、(研)已知系统的状态空间表达式如下

$$\dot{x} = \begin{pmatrix} -0.5 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} u, \quad x(0) = \begin{pmatrix} 1 \\ 2 \\ 3 \end{pmatrix}, t \in [0, \infty)$$

$$y = \begin{pmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{pmatrix} x$$

完成如下问题:

- (1)试根据 Lyapunov 第二法判定该系统的稳定性。
- (2)设计基于全维观测器的状态反馈系统,已知观测器期望极点为(-3,-3+2j,-3-2j); 状态反馈的期望极点为(-1,-1+j,-1-j)。要求观测器与控制器的增益矩阵取得较小一些。
- (3)对该系统采用输入变换和状态反馈实现动态解耦,得到积分解耦系统。

(4)设计最优控制器使指标
$$J = \int_0^\infty (x^T Q x + u^T R u) dt$$
 最小,其中 $Q = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}, R = \begin{pmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix}$ 。

解: (1)容易知, $x_1 = 0, x_2 = 0, x_3 = 0$ 是给定系统唯一的平衡状态,取候选的李亚普诺夫函数 V(x) 为状态 X 的二次型函数: $V(x) = x_1^2 + x_2^2 + x_3^2$,可知 V(x) 正定且 V(0) = 0。则:

$$\dot{\mathbf{V}}(\mathbf{x}) = \frac{\partial \mathbf{V}(\mathbf{x})}{\partial x_1} \frac{dx_1}{dt} + \frac{\partial \mathbf{V}(\mathbf{x})}{\partial x_2} \frac{dx_2}{dt} + \frac{\partial \mathbf{V}(\mathbf{x})}{\partial x_3} \frac{dx_3}{dt} = \left[\frac{\partial \mathbf{V}(\mathbf{x})}{\partial x_1} \quad \frac{\partial \mathbf{V}(\mathbf{x})}{\partial x_2} \quad \frac{\partial \mathbf{V}(\mathbf{x})}{\partial x_3} \right] \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 2x_1 & 2x_2 & 2x_3 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -0.5x_1 + x_2 - x_3 \\ -x_1 + 0x_2 + x_3 \\ x_1 - x_2 + 0x_3 \end{bmatrix}$$

$$=2x_1(-0.5x_1+x_2-x_3)+2x_2(-x_1+x_3)+2x_3(x_1-x_2)=-x_1^2$$

显然易得, $\dot{V}(x)$ 为负定, $\dot{V}(0)=0$ 。

又因为,当 $\|X\| = \sqrt{x_1^2 + x_2^2 + x_3^2} \to \infty$ 时,有 $V(x) = \|X\|^2 = (x_1^2 + x_2^2 + x_3^2) \to \infty$

则由李亚普诺夫主稳定性定理知,系统原点平衡状态为大范围渐进稳定。

(2).由已知题意可得,原系统及其对偶系统的系统矩阵、输入/输出矩阵对应分别为: $A = \begin{bmatrix} -0.5 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{bmatrix}$,

$$B = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$
, $C = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$; $\bar{A} = A^T = \begin{bmatrix} -0.5 & -1 & 1 \\ 1 & 0 & -1 \\ -1 & 1 & 0 \end{bmatrix}$, $\bar{B} = C^T = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$ 。 二输入二输出即 p=2.

原系统(A,B,C)的能控性和能观性判别矩阵分别为:

$$Q_c = \begin{bmatrix} B \colon AB \colon A^2B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 & -1 & 0.5 & 1.5 \\ 1 & 0 & 0 & 1 & -2 & 1 \\ 0 & 1 & -1 & 0 & 1 & -2 \end{bmatrix},$$

$$Q_{o} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \\ -1 & 0 & 1 \\ 0.5 & 0 & -1 \\ 1.5 & -2 & 1 \\ -1.25 & 1.5 & -0.5 \end{bmatrix}, 因为 rank(Q_{c}) = 3, rank(Q_{o}) = 3, 故原系统是完全能控能观测的,且$$

有对偶原理其对偶系统也是完全能控能观测的。

首先求状态反馈系统:按行向搜索方案找出能控性判别矩阵 Qc 的 3 个线性无关列组成预备性变换

阵
$$p^{-1}$$
 , 并 求 出 其 逆

为 2 个块阵, 第 1 块阵的行数为 2, 第 2 块阵的行数为 1.取出 P 中的第 2 行 e_{12}^{T} 和第 3 行 e_{21}^{T} 组成变换矩

阵
$$\mathbf{s}^{-1}$$
,并求其逆 \mathbf{s} , $\mathbf{s}^{-1} = \begin{bmatrix} \mathbf{e}_{12}^{\mathrm{T}} \\ \mathbf{e}_{12}^{\mathrm{T}} \mathbf{A} \\ \mathbf{e}_{21}^{\mathrm{T}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -0.5 & 1 & -1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \mathbf{s} = (\mathbf{s}^{-1})^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -0.5 & 1 & -1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -0.5 & 1 & 1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$ 。 则原系统的

隆伯格能空规范性系数矩阵为:

$$\begin{split} \widehat{A} = & S^{-1}AS = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -0.5 & 1 & -1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -0.5 & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -0.5 & 1 & 1 \\ -1 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -7/2 & 1/2 & 2 \\ 3/2 & 0 & -1 \end{bmatrix}, \\ \widehat{B} = & S^{-1}B = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -0.5 & 1 & -1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & -1 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \end{split}$$

将状态反馈矩阵期望特征值组按隆伯格能控规范形 Â 的对角块阵个数 2 和维数 3 分组计算每组期望特征多项式,可将 $\left\{\lambda_1^*,\ \lambda_2^*,\ \lambda_3^*\right\}$ 分为两组: $\frac{\alpha_1^*(s)=(s-\lambda_1^*)(s-\lambda_2^*)=(s+1-j)(s+1+j)=s^2+2s+2,}{\alpha_2^*(s)=s-\lambda_3^*=s+1.}$

则由此可对隆伯格能控规范形 $\{\hat{A},\hat{B}\}$ 选取 2×3 的状态反馈矩阵 \bar{K} 为:

$$ar{K} = egin{bmatrix} 2 - rac{7}{2} & 2 + rac{1}{2} & 2 - (-1)(1 - 1) \\ 0 & 0 & 1 - 1 \end{bmatrix} = egin{bmatrix} -rac{3}{2} & rac{5}{2} & 2 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$
,则所求的系统状态反馈矩阵为:

$$K = \overline{K}S^{-1} = \begin{bmatrix} -\frac{3}{2} & \frac{5}{2} & 2 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ -0.5 & 1 & -1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{3}{4} & \frac{5}{2} & -\frac{1}{2} \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}.$$

求解全维状态观测器:根据对偶原理,按行向搜索方案找出原系统的对偶系统($ar{\mathbf{A}}$, $ar{\mathbf{B}}$)能控性判别阵即

$$\begin{bmatrix} \overline{B} : \overline{A}\overline{B} : \overline{A}^{2}\overline{B} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C^{T} & A^{T}C^{T} & (A^{T})^{2}C^{T} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} C \\ CA \\ CA^{2} \end{bmatrix}^{T} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \\ -1 & 0 & 1 \\ 0.5 & 0 & -1 \\ 1.5 & -2 & 1 \\ -1.25 & 1.5 & -0.5 \end{bmatrix}^{T} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & -1 & 0.5 & 1.5 & -1.25 \\ 1 & 0 & 0 & 0 & -2 & 1.5 \\ 0 & 1 & 1 & -1 & 1 & -0.5 \end{bmatrix}$$

的 3 个线性无关列

$$b_{1}' = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix}, b_{2}' = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, \bar{A}b_{1} = \begin{bmatrix} -1 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix};$$
组成预备性变换矩阵 p'^{-1} ,并求出其逆 $p' = (p'^{-1})^{-1}$,

块阵行数为 2, 第 2 块阵行数为 1, 进而取其第 2 行和第 3 行组成变换矩阵 s'^{-1} , 并求出其逆 $s' = (s'^{-1})^{-1}$,

$$s^{-1} = \begin{bmatrix} e_{12}^{\mathsf{T}} \\ e_{12}^{\mathsf{T}} A \\ e_{21}^{\mathsf{T}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{4} & 1 & -\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix}, s^{'} = (s^{'-1})^{-1} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{4} & 1 & -\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix}^{-1} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 \\ \frac{1}{4} & 1 & \frac{3}{4} \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

则原系统的对偶系统的隆伯格能控规范形系数矩阵为:

$$\begin{split} \widehat{\bar{A}} = S'^{-1} \overline{A} S' &= \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{4} & 1 & -\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -0.5 & -1 & 1 \\ 1 & 0 & -1 \\ -1 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 \\ \frac{1}{4} & 1 & \frac{3}{4} \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ \frac{47}{16} & -\frac{1}{4} & \frac{3}{16} \\ \frac{4}{5} & 0 & -\frac{1}{4} \end{bmatrix}, \\ \widehat{\bar{B}} = S'^{-1} \overline{B} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{4} & 1 & -\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & -\frac{3}{4} \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \end{split}$$

将全维观测器期望闭环特征值组按龙伯格能控规范形 \hat{A} 的对角块阵个数 2 和维数 3 可把期望特征值 $\left\{\lambda_1'',\ \lambda_2'',\ \lambda_3'''\right\}$ 多项式分为两组,对应的特征多项式组为:

$$\alpha_1^{\prime *}(s) = (s - \lambda_1^{\prime *})(s - \lambda_2^{\prime *}) = (s + 1 - \frac{7}{4}j)(s + 1 + \frac{7}{4}j) = s^2 + 2s + \frac{65}{16},$$

$$\alpha_2^{\prime *}(s) = s - \lambda_3^{\prime *} = s + 3$$

则由此可选取 2×3 的隆伯格能控规范形状态反馈矩阵 依'

$$\mathbf{K}' = \overline{\mathbf{K}}' \mathbf{S}^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{9}{8} & \frac{7}{4} & \frac{9}{4} \\ 0 & 0 & \frac{11}{4} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \\ -\frac{1}{4} & 1 & -\frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & 0 & \frac{1}{2} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{8} & \frac{7}{4} & \frac{13}{16} \\ \frac{11}{8} & 0 & \frac{11}{8} \end{bmatrix}, \quad \mathbb{M} L = \mathbf{K}'^{\mathsf{T}} = \begin{bmatrix} \frac{1}{8} & \frac{11}{8} \\ \frac{7}{4} & 0 \\ \frac{13}{16} & \frac{11}{8} \end{bmatrix}$$

$$A - LC = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \frac{1}{8} & \frac{11}{8} \\ \frac{7}{4} & 0 \\ \frac{13}{16} & \frac{11}{8} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{15}{8} & \frac{7}{8} & -\frac{19}{8} \\ -1 & -\frac{7}{4} & 1 \\ -\frac{3}{8} & -\frac{29}{16} & -\frac{11}{8} \end{bmatrix}$$

故所求的综合全维观测器为: $\hat{x} = (A - LC)x + Bu + Ly$.

(3).由题意知,该系统为双输入双输出连续时间线性时不变受控系统,进而依据结构特性指数{d1,d2}和结构特性向量{E1,E2}的基于状态空间描述的定义可知:

$$c_1'B = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}, c_2'B = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix}$$
,由此可知,d1=0,d2=0;

 $E_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}, E_2 = \begin{bmatrix} 0 & 1 \end{bmatrix}$.将 E1,E2 组成判别矩阵 E, $E = \begin{bmatrix} E1 \\ E2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$,显而易见 E 是非奇异的,进而可

得出己知的受控系统可实现动态解耦。从而可导出积分型动态解耦系统:

$$E^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, F = \begin{bmatrix} c_1'\mathbf{A} \\ c_2'\mathbf{A} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 \\ \frac{1}{2} & 0 & -1 \end{bmatrix}, \ \mathbf{E}$$
于此,可取预输入变换矩阵 $\hat{\mathbf{L}}$ 与预状态反馈矩阵 $\hat{\mathbf{K}}$ 为:

$$\hat{\mathbf{L}} = E^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \hat{\mathbf{K}} = E^{-1}F = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 \\ \frac{1}{2} & 0 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 \\ \frac{1}{2} & 0 & -1 \end{bmatrix};$$

垦虫的和分刑动太解耦系统的系数矩阵为,

$$\hat{A} = A - BE^{-1}F = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 0 & 1 \\ \frac{1}{2} & 0 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 1 & -1 \\ -1 & 0 & 1 \\ 1 & -1 & 0 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 1 \\ \frac{1}{2} & 0 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{1}{2} & 1 & -1 \\ 0 & 0 & 0 \\ \frac{1}{2} & -1 & 1 \end{bmatrix}$$

$$\hat{\mathbf{B}} = \mathbf{B}\mathbf{E}^{-1} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \hat{\mathbf{C}} = \mathbf{C} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

(4).由己知受控系统可知,受控系统是完全能控能观的,而且有: $R = R^T$ 〉0, $Q = Q^T$ 〉0,则由无限时间时不 变 LQ 问 题 的 最 优 解 及 矩 阵 里 卡 提 方 程 解 阵 的 特 性 可 得 ,矩 阵 里 卡 提 代 数 方 程 : $PA + A^T P + O - PBR^{-1}B^T P = 0$,解阵 P 为 $n \times n$ 正定矩阵,当且仅当: $u^*(t) = -K^* x^*(t), K^* = R^{-1}B^T P$ 时,

最优轨线 : $\dot{x}^*(t) = Ax^*(t) + Bu^*(t), x^*(0) = x_0$; 最优性能值: $J^* = J(u^*(\bullet)), \forall x_0 \neq 0$ 。

解 Riccati 代数方程
$$PA + A^{T}P + Q - PBR^{-1}B^{T}P = 0$$
 得: $P = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$,最优状态反馈

$$K^{*}(t) = R^{-1}B^{T}P(t) = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}^{T} \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}.$$

6-2、(研)给定系统的状态空间表达式为

$$\dot{x} = \begin{pmatrix} -1 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & -1 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{pmatrix} u,$$
$$y = \begin{pmatrix} 1 & -1 & 1 \\ 0 & 1 & 1 \end{pmatrix} x$$

- (1) 试判定该系统的稳定性。若渐进稳定,求衰减系数,并求这个系统从封闭曲线V(t)=150 边界上的一点到封闭曲线V(x)=0.05 内一点响应时间的一个上界。
- (2)设计基于全维观测器的状态反馈系统,已知观测器期望极点为(-3,-2+j,-2-j);状态反馈的期望极点为(-1,-1+j,-1-j)。要求观测器与控制器的增益矩阵取得较小一些。
- (3)简要叙述可以设计几维的降维状态观测器并写出其设计过程。(不用写出具体计算过程,不要用公式表达)
- 解: (1) ①判定该系统的稳定性设Q=I,并且按下式求解P,由公式 $A^TP+PA=-Q$ 可知,

$$\begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & -1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} P_{11} & P_{12} & P_{13} \\ P_{12} & P_{22} & P_{23} \\ P_{13} & P_{23} & P_{33} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} P_{11} & P_{12} & P_{13} \\ P_{12} & P_{22} & P_{23} \\ P_{13} & P_{23} & P_{33} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & -1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix}$$

求解结果

$$P = \begin{bmatrix} P_{11} & P_{12} & P_{13} \\ P_{12} & P_{22} & P_{23} \\ P_{13} & P_{23} & P_{33} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{3}{4} & \frac{1}{4} & -\frac{1}{4} \\ \frac{1}{4} & \frac{5}{4} & -\frac{1}{4} \\ -\frac{1}{4} & -\frac{1}{4} & \frac{3}{4} \end{bmatrix}$$

由此可知 *P* 是正定的,因而系统是大范围渐进稳定。于是可得李亚普诺夫及其导数分别为

$$V = x^{T} P x = \frac{3}{4} x_{1}^{2} + \frac{1}{2} x_{1} x_{2} - \frac{1}{2} x_{2} x_{3} - \frac{1}{2} x_{1} x_{3} + \frac{5}{4} x_{2}^{2} + \frac{3}{4} x_{3}^{2}$$

则:

$$\dot{V} = -x^T x = -(x_1^2 + x_2^2 + x_3^2)$$

②衰减系数

由V和V,可以求得 η 的值为

$$\eta = \frac{\dot{V}}{V} = \frac{(x_1^2 + x_2^2 + x_3^2)}{\frac{3}{4}x_1^2 + \frac{1}{2}x_1x_2 - \frac{1}{2}x_2x_3 - \frac{1}{2}x_1x_3 + \frac{5}{4}x_2^2 + \frac{3}{4}x_3^2}$$

 η 的最小值可由 QP^{-1} 的最小特征值求得。由于我们所设的Q=I,因此可得

$$\left| QP^{-1} - \lambda I \right| = \left| P^{-1} - \lambda I \right| = 0$$

由此可得 $\lambda_1 = 0.6667, \lambda_2 = 1.3333, \lambda_3 = 2$

③由
$$V(x,t) \le V(x_0,t_0) \ell^{\eta_{\min}(t-t_0)}$$
 得 $-\frac{1}{\eta_{\min}} \ln \left[\frac{V(x,t)}{V(x_0,t_0)} \right] \ge t-t_0$,将 $\eta_{\min} = 0$ 6667 , $V(x,t) = 0.05$ 和 $V(x_0,t_0) = 150$

代入方程,可得

$$-\frac{1}{\eta_{\min}} \ln \left[\frac{V(x,t)}{V(x_0,t_0)} \right] \ge t - t_0 \Rightarrow 12 \ge t - t_0$$

从曲线 $V(x_0,t_0)=150$ 上出发的任意轨迹,进入被曲线V(x,t)=0.05所包围的区域内,所需要的时间不超过12 的单位时间。

(2) ①控制器的设计

能控判别矩阵

$$Q_c = \begin{bmatrix} B & AB & A^2B \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} 0 & 0 & -1 & \times & \times & \times \\ 1 & 0 & -1 & \times & \times & \times \\ 1 & 1 & 0 & \times & \times & \times \end{bmatrix}$$

取三个线性无关列:

$$b_1 = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix}, b_2 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}, Ab_1 = \begin{bmatrix} -1 \\ -1 \\ 0 \end{bmatrix}$$

不妨令

$$P^{-1} = \begin{bmatrix} b_1 & Ab_1 & b_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & -1 & 0 \\ 1 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

求得:
$$P = \begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 0 \\ 1 & -1 & 1 \end{bmatrix}$$
所以变换矩阵 $S^{-1} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 1 & -1 & 1 \end{bmatrix}$, $S = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 2 & 1 & 1 \end{bmatrix}$

$$\widehat{A}_c = S^{-1}AS = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -3 & -2 & -1 \\ 2 & 0 & 0 \end{bmatrix}, \quad \widehat{B}_c = S^{-1}B = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad \widehat{C}_c = CS = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 3 & 2 & 1 \end{bmatrix}$$

所以系统的龙伯格能控规范型状态空间:

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -3 & -2 & -1 \\ 2 & 0 & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} u, \quad y = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 3 & 2 & 1 \end{bmatrix} x$$

考虑到
$$\hat{A}_c = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -3 & -2 & -1 \\ 2 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \hat{A}_{11} & \hat{A}_{12} \\ \hat{A}_{21} & \hat{A}_{22} \end{bmatrix}$$
即 $\hat{A}_{11} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -3 & -2 \end{bmatrix}$, $\hat{A}_{12} = \begin{bmatrix} 0 \\ -1 \end{bmatrix}$, $\hat{A}_{21} = \begin{bmatrix} 2 & 0 \end{bmatrix}$, $\hat{A}_{22} = 0$ 。

相应地将期望闭环特征值分为两组 $\left\{\lambda_2^*=-1+j,\lambda_3^*=-1-j\right\}$ 和 $\left\{\lambda_1^*=-1\right\}$,并分别定出其特征多项式为

$$\alpha_1^*(s) = (s+1-j)(s+1+j) = s^2+2s+2$$
, $\alpha_2^*(s) = s+1$ 基于此,可导出状态反馈矩阵

$$\begin{split} \overline{K} &= \begin{bmatrix} \alpha_{10}^* - \alpha_{10} & \alpha_{11}^* - \alpha_{11} & \beta_{13} - \gamma (\alpha_{20}^* - \alpha_{20}) \\ 0 & 0 & \alpha_{20}^* - \alpha_{20} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 2 - 3 & 2 - 2 & -1 - 0 \\ 0 & 0 & 1 - 0 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} -1 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \end{split}$$

由此可得对原系统确定实现制定闭环特征值配置的状态反馈矩阵

$$K = \overline{K}S^{-1} = \begin{bmatrix} -1 & 0 & -1 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & 0 \\ 1 & -1 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & -1 \\ 1 & -1 & 1 \end{bmatrix}$$

②状态观测器的设计

对偶关系矩阵

$$\widetilde{A}_0 = A^{\mathrm{T}} = \begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 \\ -1 & 0 & 1 \\ 0 & -1 & -1 \end{bmatrix}$$

$$\breve{B}_0 = C^{\mathsf{T}} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ -1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

能控判别矩阵

$$\begin{split} \widetilde{Q}_c = & \begin{bmatrix} \widetilde{B}_0 & \widetilde{A}_0 \widetilde{B}_0 & \widetilde{A}_0^2 \widetilde{B}_0 \end{bmatrix} \\ = & \begin{bmatrix} 1 & 0 & -2 & \times & \times \\ -1 & 1 & 0 & \times & \times & \times \\ 1 & 1 & 0 & \times & \times & \times \end{bmatrix} \end{split}$$

三个线性无关的列

$$b_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ -1 \\ 1 \end{bmatrix}, b_2 = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 1 \end{bmatrix}, \check{A}_0 b_1 = \begin{bmatrix} -2 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

组成预变换矩阵

$$P^{-1} = \begin{bmatrix} b_1 & \breve{A}_0 b_1 & b_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -2 & 0 \\ -1 & 0 & 1 \\ 1 & 0 & 1 \end{bmatrix} \therefore P = \begin{bmatrix} 0 & -0.5 & 0.5 \\ -0.5 & -0.25 & 0.25 \\ 0 & 0.5 & 0.5 \end{bmatrix}$$

导出变换矩阵
$$S^{-1} = \begin{bmatrix} -0.5 & -0.25 & 0.25 \\ 0.25 & 0.75 & 0 \\ 0 & 0.5 & 0.5 \end{bmatrix}$$
 $\therefore S = \begin{bmatrix} -3 & -2 & 1.5 \\ 1 & 2 & -0.5 \\ -1 & -2 & 2.5 \end{bmatrix}$

从而,可以定出系统状态方程的龙伯格能控规范形为

$$\widehat{A}_0 = S^{-1} \overline{A}_0 S = \begin{bmatrix} -2.5 & -2 & 0.25 \\ 2.5 & 1 & 0.25 \\ 1 & 0 & -0.5 \end{bmatrix}$$

$$\widehat{B}_0 = S^{-1} \widecheck{B}_0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -0.5 & 0.75 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \not \exists \mathbb{E} \widehat{A}_0 = \begin{bmatrix} -2.5 & -2 & 0.25 \\ 2.5 & 1 & 0.25 \\ 1 & 0 & -0.5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \widehat{A}_{11} & \widehat{A}_{12} \\ \widehat{A}_{21} & \widehat{A}_{22} \end{bmatrix} \mathbb{E} \widehat{A}_{11} = \begin{bmatrix} -2.5 & -2 \\ 2.5 & 1 \end{bmatrix},$$

$$\hat{A}_{12} = \begin{bmatrix} 0.25 \\ 0.25 \end{bmatrix}, \quad \hat{A}_{21} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}, \quad \hat{A}_{22} = -0.5$$

相应地将期望闭环特征值分为两组 $\left\{\lambda_2^* = -1 + 1.75j, \lambda_3^* = -1 - 1.75j\right\}$ 和 $\left\{\lambda_1^* = -3\right\}$,分别定出其特征多项式为

$$\alpha_1^*(s) = (s+1-1.75j)(s+1+1.75j) = s^2 + 2s + 4.0625$$
, $\alpha_2^*(s) = s + 3$ 基于此,可导出状态反馈矩阵

$$\begin{split} \overline{K} &= \begin{bmatrix} \alpha_{10}^* - \alpha_{10} & \alpha_{11}^* - \alpha_{11} & \beta_{13} - \gamma (\alpha_{20}^* - \alpha_{20}) \\ 0 & 0 & \alpha_{20}^* - \alpha_{20} \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 4.0625 + 2.5 & 2 + 1 & 0.25 - 0.75(3 - 0.5) \\ 0 & 0 & 3 - 0.5 \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 6.525 & 3 & -1.625 \\ 0 & 0 & 2.5 \end{bmatrix} \end{split}$$

由此可得对原系统确定实现制定闭环特征值配置的状态反馈矩阵

$$K = \overline{K}S^{-1} = \begin{bmatrix} 6.525 & 3 & -1.625 \\ 0 & 0 & 2.5 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -0.5 & -0.25 & 0.25 \\ 0.25 & 0.75 & 0 \\ 0 & 0.5 & 0.5 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2.5125 & -0.1938 & 0.8188 \\ 0 & 1.25 & 1.25 \end{bmatrix}$$

那么
$$L = K^{\mathrm{T}} = \begin{bmatrix} -2.5125 & 0 \\ -0.1938 & 1.25 \\ 0.8188 & 1.25 \end{bmatrix}$$

(3) 由题意知,该系统为双输入双输出连续时间线性时不变受控系统,进而依据结构特性指数 $\{d_1, d_2\}$ 和结构特征向量 $\{E_1, E_2\}$ 的基于状态空间描述的定义可知:

$$c_1B = \begin{bmatrix} 1 & -1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 1 \end{bmatrix}, \quad c_2B = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix};$$

由此可知, $d_1 = d_2 = 0$;

$$E_1 = \begin{bmatrix} -1 & 1 \end{bmatrix}$$
, $E_2 = \begin{bmatrix} 1 & 1 \end{bmatrix}$, 将 E_1 , E_2 组成判别矩阵 E , 则 $E = \begin{bmatrix} E_1 \\ E_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$ 。

显而易见, E 是非奇异的, 进而可得出已知的受控系统可实现动态解耦。从而可以实现动态解耦;

$$E^{-1} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}, \quad F = \begin{bmatrix} c_1 A \\ c_2 A \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -2 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & -2 \end{bmatrix}$$

于是,解耦系统的系数矩阵为:

$$\overset{\bullet}{x} = \left(A - BE^{-1}F\right)x + BE^{-1}v$$

其中,

$$A = A - BE^{-1}F = \begin{bmatrix} -1 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & -1 \end{bmatrix} - \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -2 & 0 & 0 \\ 1 & 1 & -2 \end{bmatrix}^{2}$$

$$= \begin{bmatrix} -1 & -1 & 0 \\ 1 & 0 & -1 \\ 0 & 1 & -1 \end{bmatrix} - \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 3 & 1 & -1 \\ -1 & 1 & -2 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} -1 & -1 & 0 \\ -\frac{1}{2} & -\frac{1}{2} & 0 \\ 1 & 0 & 3 \end{bmatrix}$$

$$\tilde{B} = BE^{-1} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix} = \frac{1}{2} \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ -1 & 1 \\ 1 & 1 \end{bmatrix}$$

(4) 降维观测器的计算过程

答:①可以设计一维的降维观测器,对于n维连续时间线性时不变观测系统,先检验系统是否能观,若能观,则存在状态观测器。

- ②构造变换阵作线性变换,对给定任取,使P非奇异,计算出 P^{-1} ,使得x = Px.将矩阵分块化,使得 $x_1 = y$ 。
- ③在利用输出 y 的基础上,再对分状态 x,构造全维状态观测器。得到状态观测器及分状态 x,的重构状态

 \bar{x}_2 ,引入反馈阵 \bar{L} 并计算期望特征多项式,且反馈阵 \bar{L} 要满足系数的期望极点配置。

④确定系统状态 x 重构状态 x ,由分状态的重构状态 x_1 和 x_2 可以得到重构状态 x ,再由 x=Px ,导出系统状态 x 重构状态 x 。从而可以得到重构状态 x 的状态观测器。

6-3、(研)给定系统的状态空间表达式为

$$\dot{x} = \begin{pmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} u$$

$$y = \begin{pmatrix} 1 & 2 \end{pmatrix} x$$

- (1)验证能控性、能观性,并设计全维观测器,使极点为(-4,-5)。
- (2) 判断系统是否稳定?若渐近稳定,求衰减系数,并求这个系统从封闭曲线V(t)=150 边界上的一点到封闭曲线V(x)=0.05 内一点响应时间的一个上界。

(3) 令
$$x(0) = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$
,求 $y(t)$ 的单位阶跃响应, $u(t) = \begin{cases} 1 & t \ge 0 \\ 0 & t < 0 \end{cases}$;(提示:先求状态转移矩阵 e^{At})

- (4) 求状态反馈系数使状态反馈的期望极点为(-1+i,-1-i)。
- (5)简要叙述可以设计几维的降维状态观测器并写出其设计过程。(不用写出具体计算过程,不要用公式表达)

解: (1)
$$rank[B \quad AB] = rank\begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 1 & -2 \end{bmatrix} = 2$$
,可控,

$$rank\begin{bmatrix} C \\ CA \end{bmatrix} = rank\begin{bmatrix} 1 & 2 \\ -1 & -4 \end{bmatrix} = 2, \exists \mathbb{Z};$$

设计全维状态观测器

设 $L = \begin{bmatrix} l_1 & l_2 \end{bmatrix}^T$,的观测器系统矩阵

$$A - LC = \begin{bmatrix} -1 - l_1 & -2l_1 \\ -l_2 & -2 - 2l_2 \end{bmatrix}$$

其特征多项式为 $\alpha(s) = \det\begin{bmatrix} s+1+l_1 & 2l_1 \\ l_2 & s+2+2l_2 \end{bmatrix} = s^2 + s(3+l_1+2l_2) + 2l_2$

由题,期望的特征多项式为 $\alpha^*(s) = s^2 + 9s + 20$ 。

比较解得: $l_1 = -14$, $l_2 = 10$, 因此 $L = [-14 \ 10]^T$ 。

于是,系统的全维状态观测器为

$$x = (A - LC)x + Bu + Ly$$

$$= \begin{pmatrix} 13 & -28 \\ -10 & -22 \end{pmatrix} x + \begin{pmatrix} 1 \\ 1 \end{pmatrix} u + \begin{pmatrix} -14 \\ 10 \end{pmatrix} y$$

(2) 设Q=I, 并且按下式求解 P

$$\begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} p_{11} & p_{12} \\ p_{12} & p_{22} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} p_{11} & p_{12} \\ p_{12} & p_{22} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -1 \end{bmatrix}$$

求解结果为

$$\begin{bmatrix} p_{11} & p_{12} \\ p_{12} & p_{22} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{2} & 0 \\ 0 & \frac{1}{4} \end{bmatrix}$$

于是可得李雅普诺夫函数及其导数分别为

$$V = x^T P x = \frac{1}{2} x_1^2 + \frac{1}{4} x_2^2$$
, $\dot{V} = -x^T x = -(x_1^2 + x_2^2)$

基此,可以求得的n值为

$$\eta = -\frac{\dot{V}}{V} = \frac{4(x_1^2 + x_2^2)}{2x_1^2 + x_2^2}$$

 η 的最小值可由 QP^{-1} 的最小特征值求得。由于我们所设的Q=I,因此可得

$$\left| QP^{-1} - \lambda I \right| = \left| P^{-1} - \lambda I \right| = 0$$

由此得 $\lambda_1 = 2$, $\lambda_2 = 4$ 。故 $\eta_{\min} = \lambda_1 = 2$ 。

曲
$$V(x,t) \le V(x_0,t_0) e^{-\eta_{\min}(t-t_0)}$$
 得 $-\frac{1}{\eta_{\min}} \ln \left[\frac{V(x,t)}{V(x_0,t_0)} \right] \ge t-t_0$,将 $\eta_{\min} = 2$ 、 $V(x,t) = 0.05$, $V(x_0,t_0) = 150$ 代入方

程,可得

$$-\frac{1}{2}\ln\left[\frac{0.05}{150}\right] \ge t - t_0 \implies 4.003 \ge t - t_0$$

从曲线 $V(x_0,t_0)$ =150上出发的任意轨迹,进入被曲线V(x,t)=0.05 所包围的区域内,所需要的时间不超过 4.003 个单位时间(注意,这个时间间隔与所选的 P 和 Q 矩阵有关。若选取合适的 P 和 Q,则还可得到比 4.003 单位时间小的数作为 $t-t_0$ 的上界)。

(3) 先求e^{At}

由于
$$A$$
 为对角阵, 易知 $e^{At} = diag[e^{-t}, e^{-2t}] = \begin{bmatrix} e^{-t} & 0 \\ 0 & e^{-2t} \end{bmatrix}$

$$y(t) = Ce^{At}x(0) + \int_0^t Ce^{A(t-\tau)}Bud\tau$$

$$= \begin{bmatrix} 1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e^{-t} & \\ & e^{-2t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_{10} \\ x_{20} \end{bmatrix} + \int_0^t \begin{bmatrix} 1 & 2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} e^{-t+\tau} & \\ & e^{-2(t-\tau)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix} ud\tau$$

$$= e^{-t}x_{10} + e^{-2t}x_{20} + (2 - e^{-t} - e^{-2t})u$$

曲 3 得:
$$y = e^t \cdot 0 + e^{2t} \cdot 0 + (2 - e^{-t} - e^{-2t})u(0) = \begin{cases} 2 - e^{-t} - e^{-2t} & t \ge 0 \\ 0 & t < 0 \end{cases}$$

(4) 能控判别矩阵

$$Q_c = \begin{bmatrix} B & AB \end{bmatrix}$$
$$= \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 1 & -2 \end{bmatrix}$$

取三个线性无关列:

$$b_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \end{bmatrix}, Ab_1 = \begin{bmatrix} -1 \\ -2 \end{bmatrix}$$

不妨令

$$P^{-1} = \begin{bmatrix} b_1 & b_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ 1 & -2 \end{bmatrix}$$

求得:
$$P = \begin{bmatrix} 2 & -1 \\ 1 & -1 \end{bmatrix}$$
所以变换矩阵 $S^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & -2 \end{bmatrix}$, $S = \begin{bmatrix} 2/3 & -1/3 \\ -1/3 & -1/3 \end{bmatrix}$

$$\hat{A}_c = S^{-1}AS = \begin{bmatrix} -4/3 & -1/3 \\ -2/3 & -5/3 \end{bmatrix}, \quad \hat{B}_c = S^{-1}B = \begin{bmatrix} 0 \\ -3 \end{bmatrix}, \quad \hat{C}_c = CS = \begin{bmatrix} 0 & -1 \end{bmatrix}$$

所以系统的龙伯格能控规范型状态空间:

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ -3 & -2 & -1 \\ 2 & 0 & 0 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} u, \quad y = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \\ 3 & 2 & 1 \end{bmatrix} x$$

考虑到
$$\hat{A}_c = \begin{bmatrix} -4/3 & -1/3 \\ -2/3 & -5/3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \hat{A}_{11} \end{bmatrix}$$

相应地根据期望闭环特征值定出其特征多项式为

$$\alpha_1^*(s) = (s+1-j)(s+1+j) = s^2 + 2s + 2$$

基于此, 可导出状态反馈矩阵

$$\bar{K} = \begin{bmatrix} \alpha_{10}^* - \alpha_{10} & \alpha_{11}^* - \alpha_{11} \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \\
= \begin{bmatrix} 2 - 2/3 & 2 - 5/3 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \\
= \begin{bmatrix} 4/3 & 1/3 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

由此可得对原系统确定实现制定闭环特征值配置的状态反馈矩阵

$$K = \overline{K}S^{-1} = \begin{bmatrix} 4/3 & 1/3 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -1 & 0 \\ 0 & -2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & -2 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}$$

(5) 设计降维观测器

答:①可以设计一维的降维观测器,对于n维连续时间线性时不变观测系统,先检验系统是否能观,若能观,则存在状态观测器。

②构造变换阵作线性变换,对给定任取,使 P 非奇异,计算出 P^{-1} ,使得 $\overline{x} = Px$.将矩阵分块化,使得 $\overline{x}_1 = y$ 。因为系统的输出矢量 y 一般是能够测量的,因此,可以利用系统的输出矢量 y 来直接产生部分状态变量,从而降低观测器的维数。

③在利用输出 y 的基础上,再对分状态 $\overline{x_2}$ 构造全维状态观测器。得到状态观测器及分状态 $\overline{x_2}$ 的重构状态 $\overline{x_2}$,引入反馈阵 \overline{L} 并计算期望特征多项式,且反馈阵 \overline{L} 要满足系数的期望极点配置。

④确定系统状态 x 重构状态 x ,由分状态的重构状态 x_1 和 x_2 可以得到重构状态 x ,再由 x=Px ,导出系统状态 x 重构状态 x 。从而可以得到重构状态 x 的状态观测器。

6-4、(研)给定系统的状态空间表达式为

$$\dot{x} = \begin{bmatrix} 4 & 0 & 0 \\ 0 & -2 & 1 \\ 0 & 0 & -1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} u$$
$$y = \begin{bmatrix} 1 & 1 & 2 \end{bmatrix} x$$

- (1) 能否通过状态反馈设计将系统特征值配置到平面任意位置?
- (2) 控规范分解求上述方程的不可简约形式?
- (3) 求方程的传递函数;
- (4) 验证系统是否渐近稳定、BIBO 稳定、李氏稳定;
- (5) 可能通过状态反馈将不可简约方程特征值配置到-2,-3? 若能,确定 K,若不能,请说明理由;
- (6) 能否为系统不可简约方程设计全阶状态观测器,使其特征值为-4,-5;

解: (1) 判断能控性: 能控矩阵
$$Q_c = \begin{bmatrix} B & AB & A^2B \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 4 & 16 \\ 1 & -2 & 4 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$
, $rank(Q) = 2$. 系统不完全可控,

不能任意配置极点。

(2) 按可控规范型分解

取
$$M$$
 的前两列,并加 1 与其线性无关列构成 $P^{-1} = \begin{bmatrix} 1 & 4 & 0 \\ 1 & -2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$,求得 $P = \begin{bmatrix} \frac{1}{3} & \frac{2}{3} & 0 \\ \frac{1}{6} & -\frac{1}{6} & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$

进行变换
$$\overline{A} = PAP^{-1} \begin{bmatrix} 0 & 8 & \frac{2}{3} \\ 1 & 2 & -\frac{1}{6} \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \overline{B} = PB = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}, \overline{c} = cP^{-1} = \begin{bmatrix} 2 & 2 & 2 \end{bmatrix}$$

(3)
$$G(s) = c(sI - A)^{-1}B = \frac{2(s-1)(s+1)}{(s-4)(s+2)(s+1)} = \frac{2(s-1)}{(s-4)(s+2)}$$

(4) $\det(sI - A) = (s - 4)(s + 2)(s + 1)$, 系统有一极点 4, 位于复平面的右部, 故不是渐近稳定。

 $G(s) = c(sI - A)^{-1}B = \frac{2(s-1)}{(s-4)(s+2)}$, 极点为 4, -2, 存在位于右半平面的极点, 故系统不是 BIBO 稳定,

系统发散,不是李氏稳定。

(5) 可以。 令
$$k = \begin{bmatrix} k_1 \\ k_2 \end{bmatrix}^T$$
, $A + Bk = \begin{bmatrix} k_1 & 8 + k_2 \\ 1 & 2 \end{bmatrix}$

则特征方程 $f(s) = \det[sI - (A + Bk)] = s^2 - (k_1 + 2)s + 2k_1 - 8 - k_2$

期望特征方程 $f^*(s) = (s+2)(s+3) = s^2 + 5s + 6$

比较上两式求得:
$$k = \begin{bmatrix} -7 \\ -28 \end{bmatrix}^T$$

(6) 可以。设
$$L = \begin{bmatrix} l_1 \\ l_2 \end{bmatrix}$$
,则 $A - LC = \begin{bmatrix} -2l_1 & 8 - 2l_1 \\ 1 - 2l_2 & 2 - 2l_2 \end{bmatrix}$

特征方程
$$f(s) = s^2 + (2l_2 - 2 + 2l_1)s + 16l_2 - 2l_1 - 8$$

期望特征方程
$$f^*(s) = (s+4)(s+5) = s^2 + 9s + 20$$

比较得:
$$L = \begin{bmatrix} \frac{10}{3} \\ \frac{13}{6} \end{bmatrix}$$

则:
$$A-LC = \begin{bmatrix} -\frac{20}{3} & \frac{4}{3} \\ -\frac{10}{3} & -\frac{7}{3} \end{bmatrix}$$

观测器方程为:
$$\dot{x} = \begin{bmatrix} -\frac{20}{3} & \frac{4}{3} \\ -\frac{10}{3} & -\frac{7}{3} \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} \frac{10}{3} \\ \frac{13}{6} \end{bmatrix} y$$